



Proprietà:

PROVINCIA DI MASSA-CARRARA
Massa – Piazza Aranci n. 35

Ubicazione:

Comune di Massa (MS)
Via G. Galilei

Progetto:

Realizzazione di interrato e fondazioni in c.a.

Oggetto:

RELAZIONE GEOTECNICA

Documento n°:

2016-25-RT003-0

Progettista:

Ing. Francesco Vittorio Lippi
S.I.T.A. S.R.L. - Studio di Ingegneria
Via Chiassatello, 63 - 56125 PISA
Tel.: 050 42097 email: strutture@sitaingegneria.it

Rev:

0

Data:

05-08-17

Collaboratori:

Ing. Mattia Galli
Ing. Massimo Badalassi

Sommario

| | |
|---|----|
| Sommario | 2 |
| 1 Normativa di riferimento | 4 |
| 3 Premessa | 5 |
| 4 Preferenze di geotecnica | 5 |
| Risposta sismica locale..... | 5 |
| Parametri di analisi | 7 |
| 5 Tipologia di fondazione | 9 |
| 5.1 Elementi di fondazione..... | 10 |
| 5.1.1 Fondazioni di travi | 10 |
| 5.1.2 Fondazioni di piastre..... | 11 |
| 6 Programma delle indagini e delle prove geotecniche..... | 11 |
| 6.1 Sondaggi del sito..... | 11 |
| 6.2 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito..... | 12 |
| 6.2.1 Terreni | 13 |
| 6.3 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica..... | 13 |
| Modello di fondazione..... | 13 |
| 6.4 Verifiche delle fondazioni..... | 15 |
| 6.4.1 Verifiche travate C.A. | 15 |
| Trave a "Piano 1" (-160; 2367)-(1320; 2367) | 16 |
| Caratteristiche dei materiali..... | 16 |
| Output campate | 16 |
| Campata n. 1 tra i fili 5 e 30, asta n. 67,68,69,70,71,72,73,74,75,76 | 16 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 16 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 16 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 16 |
| Combinazioni non sismiche | 16 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 17 |
| Combinazioni sismiche | 17 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa..... | 17 |
| Combinazioni non sismiche | 17 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 17 |
| Fattori di capacità portante..... | 17 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa..... | 17 |
| Combinazioni sismiche | 17 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 17 |
| Fattori di capacità portante..... | 17 |
| Coefficienti di sicurezza minimi | 18 |
| Trave di fondazione a "Piano 1" 1-6..... | 18 |
| Caratteristiche dei materiali..... | 18 |
| Output campate | 18 |
| Campata n. 1 tra i fili 1 e 2, asta n. 11,12..... | 18 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 18 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 18 |
| Campata n. 2 tra i fili 2 e 3, asta n. 16,17,18,19 | 18 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 18 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 18 |
| Campata n. 3 tra i fili 3 e 4, asta n. 20,21,22,23 | 18 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 18 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 18 |
| Campata n. 4 tra i fili 4 e 5, asta n. 24,25,26,27 | 19 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 19 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 19 |
| Campata n. 5 tra i fili 5 e 6, asta n. 28,29..... | 19 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 19 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 19 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 19 |
| Combinazioni non sismiche | 19 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 19 |
| Combinazioni sismiche | 19 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa..... | 20 |
| Combinazioni non sismiche | 20 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 20 |
| Fattori di capacità portante..... | 20 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa..... | 20 |
| Combinazioni sismiche | 20 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 20 |
| Fattori di capacità portante..... | 20 |
| Coefficienti di sicurezza minimi | 20 |
| Trave di fondazione a "Piano 1" 4-29..... | 21 |
| Caratteristiche dei materiali..... | 21 |
| Output campate | 21 |
| Campata n. 1 tra i fili 4 e 29, asta n. 57,58,59,60,61,62,63,64,65,66 | 21 |
| Verifiche in stato limite ultimo..... | 21 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 21 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 21 |
| Combinazioni non sismiche | 21 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 21 |
| Combinazioni sismiche | 21 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa..... | 21 |

| | |
|---|----|
| Combinazioni non sismiche | 21 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 21 |
| Fattori di capacità portante | 22 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa | 22 |
| Combinazioni sismiche | 22 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 22 |
| Fattori di capacità portante | 22 |
| Coefficienti di sicurezza minimi | 22 |
| Trave di fondazione a "Piano 1" 6-31 | 22 |
| Caratteristiche dei materiali | 22 |
| Output campate | 22 |
| Campata n. 1 tra i fili 6 e 31, asta n. 13,14,15,30,31,32,33,34,35,36 | 22 |
| Verifiche in stato limite ultimo | 22 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 22 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 23 |
| Combinazioni non sismiche | 23 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 23 |
| Combinazioni sismiche | 23 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa | 23 |
| Combinazioni non sismiche | 23 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 23 |
| Fattori di capacità portante | 23 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa | 23 |
| Combinazioni sismiche | 23 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 24 |
| Fattori di capacità portante | 24 |
| Coefficienti di sicurezza minimi | 24 |
| Trave di fondazione a "Piano 1" 26-31 | 24 |
| Caratteristiche dei materiali | 24 |
| Output campate | 24 |
| Campata n. 1 tra i fili 26 e 27, asta n. 37,38 | 24 |
| Verifiche in stato limite ultimo | 24 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 24 |
| Campata n. 2 tra i fili 27 e 28, asta n. 39,40,41,42 | 24 |
| Verifiche in stato limite ultimo | 24 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 24 |
| Campata n. 3 tra i fili 28 e 29, asta n. 43,44,45,46 | 25 |
| Verifiche in stato limite ultimo | 25 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 25 |
| Campata n. 4 tra i fili 29 e 30, asta n. 47,48,49,50 | 25 |
| Verifiche in stato limite ultimo | 25 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 25 |
| Campata n. 5 tra i fili 30 e 31, asta n. 51,52 | 25 |
| Verifiche in stato limite ultimo | 25 |
| Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione | 25 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 26 |
| Combinazioni non sismiche | 26 |
| Verifica di scorrimento sul piano di posa | 26 |
| Combinazioni sismiche | 26 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa | 26 |
| Combinazioni non sismiche | 26 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 26 |
| Fattori di capacità portante | 26 |
| Verifica di capacità portante sul piano di posa | 26 |
| Combinazioni sismiche | 26 |
| Parametri utilizzati nel calcolo | 26 |
| Fattori di capacità portante | 27 |
| Coefficienti di sicurezza minimi | 27 |
| 6.4.2 Verifiche piastre e pareti C.A. | 27 |
| 6.4.3 Pressioni terreno in SLU | 32 |
| 6.4.4 Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc | 43 |
| 6.4.5 Pressioni terreno in SLE/SLD | 54 |
| 6.4.6 Cedimenti fondazioni superficiali | 65 |
| Calcolo cedimenti elastici e edometrici | 76 |
| 7 Conclusioni e prescrizioni tecniche | 76 |

1 Normativa di riferimento

NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI NTC 2008
Norme tecniche per le costruzioni D.M. 14 gennaio 2008.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI
Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008. Circolare 2 febbraio 2009.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI
Pericolosità sismica e Criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale. Allegato al voto n. 36 del 27.07.2007

NORMA TECNICA UNI EN 1997-1:2005 (EUROCODICE 7 - PROGETTAZIONE GEOTECNICA)

Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.

EUROCODICE 8
Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

D.M. 11/03/1988
Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione (norma possibile se si opera in Zona sismica 4, attuali Classi I e II).

3 Premessa

L'intervento prevede la realizzazione di un locale interrato ad uso spogliatoi realizzato in c.a. costituito da una platea che si attesta a -3.15m su cui sono costruiti su 3 lati dei muri in c.a verticali mentre sul lato sud si attesta sulla platea un muro in c.a. inclinato; con tale situazione geometrica viene creata una svasatura dell'interrato che permetta l'accesso all'interrato stesso e l'illuminazione diretta dei locali che si affacciano sul lato sud del locale spogliatoi. Il locale interrato è coperto da un solaio tipo predalles poggianti lateralmente sui muri contro terra e centralmente su un telaio in c.a. a 3 pilastri. A livello del piano terra è prevista la realizzazione di travi rovesce di fondazione predisposte per sostenere una copertura leggera, tali travi si attestano ad una quota di -1.10m dal piano di campagna collegati mediante cordoli alla struttura degli spogliatoi. Infine è prevista la realizzazione di una pavimentazione in c.a. di spessore 15cm con estradosso a quota +0.10m dal piano di campagna. Relativamente allo scavo da effettuare per la realizzazione del locale interrato, è previsto che sia rinterrato dopo la realizzazione del solaio di copertura mediante il reimpiego del materiale di scavo selezionato, in modo da escludere la parte superficiale scavata compresa nel primo metro e mezzo dal piano di campagna e additivato col 3% di cemento, mettendolo in opera mediante efficace costipazione.

4 Preferenze di geotecnica

La **struttura in oggetto** è stata analizzata secondo la norma D.M. 14-01-08 (N.T.C.), considerandola come tipo di costruzione 2. In particolare si è prevista, in accordo con il committente, una vita nominale dell'opera di $V_n=50$ anni per una classe d'uso III, e quindi una vita di riferimento di 75 anni (§2.4.3). L'opera è edificata in località Massa-carrara, Massa, Bargana; Latitudine ED50 44,034° (44° 2' 2"); Longitudine ED50 10,1362° (10° 8' 10"); Altitudine s.l.m. 65 m. (coordinate esatte: 44,034002 10,136246), punto che risulta corrispondere come zonazione sismica ad una Zona 3.

La pericolosità sismica di base del sito di costruzione è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa al suolo in condizioni ideali su sito di riferimento rigido e superficie topografica orizzontale. Le azioni di progetto si ricavano, ai sensi delle NTC, dalle accelerazioni a_g e dalle relative forme spettrali, come previsto nell'allegato A della norma. I tre parametri fondamentali (accelerazione a_g , fattore di amplificazione F_o e periodo T^*C) si ricavano per ciascun nodo del del reticolo di riferimento in funzione del periodo di ritorno dell'azione sismica T_R previsto, espresso in anni; quest'ultimo è noto una volta fissate la vita di riferimento V_r della costruzione e la probabilità di superamento attesa nell'arco della vita di riferimento. Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{Vr} cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati sono riportate nella tabella 3.2.I del §3.2.1 della norma; i valori di P_{Vr} forniti in tabella possono essere ridotti in funzione del grado di protezione che si vuole raggiungere (cfr. anche il §3.2.1). Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri sismici:

| | |
|-------------|--------|
| PVr SLD (%) | 63 |
| Tr SLD | 75.43 |
| Ag/g SLD | 0.0655 |
| Fo SLD | 2.512 |
| Tc* SLD | 0.261 |
| PVr SLV (%) | 10 |
| Tr SLV | 711.84 |
| Ag/g SLV | 0.1565 |
| Fo SLV | 2.389 |
| Tc* SLV | 0.296 |

Risposta sismica locale

Le condizioni stratigrafiche del volume di terreno interessato dall'opera e le condizioni topografiche concorrono a modificare l'azione sismica in superficie rispetto a quella attesa su un sito rigido con superficie orizzontale. Tali modifiche, in ampiezza, durata e contenuto in frequenza, sono il risultato della risposta sismica locale. Gli effetti stratigrafici sono legati alla successione stratigrafica, alle proprietà meccaniche dei terreni, alla geometria del contatto tra il substrato rigido e i terreni sovrastanti ed alla geometria dei contatti tra gli strati di terreno. Gli effetti topografici sono invece legati alla configurazione topografica del piano campagna ed alla possibile focalizzazione delle onde sismiche in punti particolari (pendii, creste). Nella presente progettazione l'effetto della risposta sismica locale è stato valutato individuando la categoria di sottosuolo di riferimento corrispondente alla situazione in sito e considerando le condizioni topografiche locali (§3.2.2). Per la valutazione del coefficiente di amplificazione stratigrafica S_s la caratterizzazione geotecnica condotta nel volume significativo consente di identificare il sottosuolo prevalente nella categoria B - sabbie dense o argille consistenti. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (Tab. 3.2.II e Tab. 3.2.III).

Categoria B: Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_s,30$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $NSPT,30 > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_u,30 > 250$ kPa nei terreni a grana fina).

Per la valutazione del coefficiente di amplificazione topografica S_T , viste le condizioni in sito e l'orografia della zona, si è attribuita la categoria topografica T1. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (Tab. 3.2.IV).

Categoria T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$

In base alle categorie scelte si sono infine adottati i seguenti coefficienti di amplificazione e spettrali:

| | | |
|--------------------|-------|-----|
| Ss orizzontale SLD | 1.2 | |
| Tb orizzontale SLD | 0.125 | [s] |
| Tc orizzontale SLD | 0.376 | [s] |
| Td orizzontale SLD | 1.862 | [s] |
| Ss orizzontale SLV | 1.2 | |

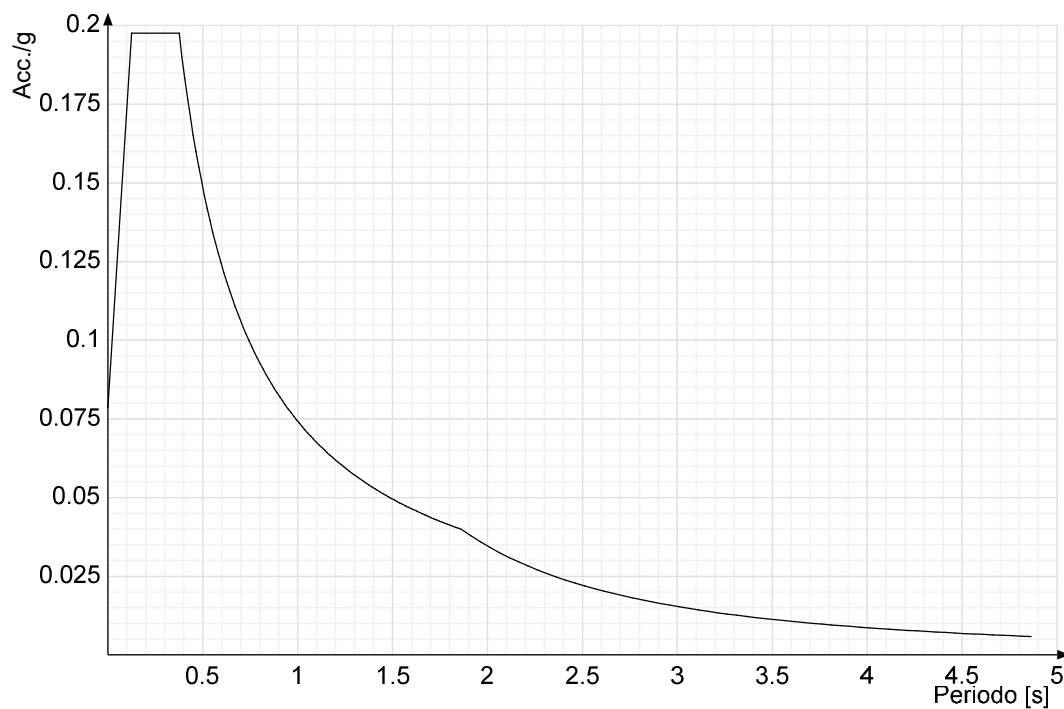
Tb orizzontale SLV
Tc orizzontale SLV
Td orizzontale SLV

0.138
0.415
2.226

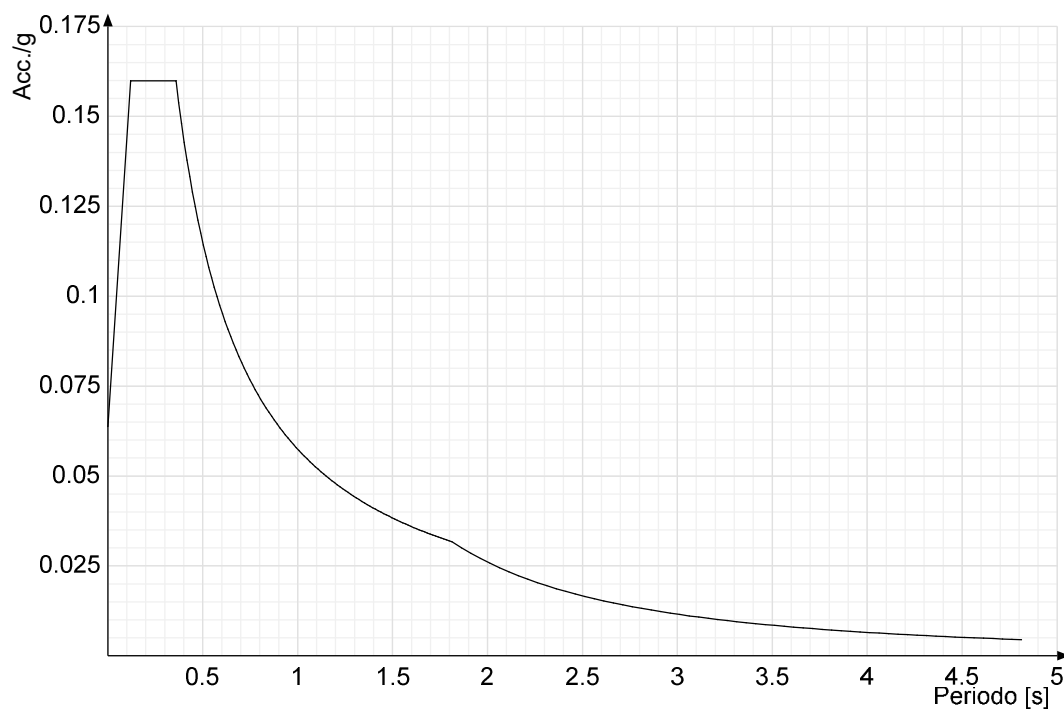
[s]
[s]
[s]

Si riportano infine gli spettri di risposta elastici delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati.

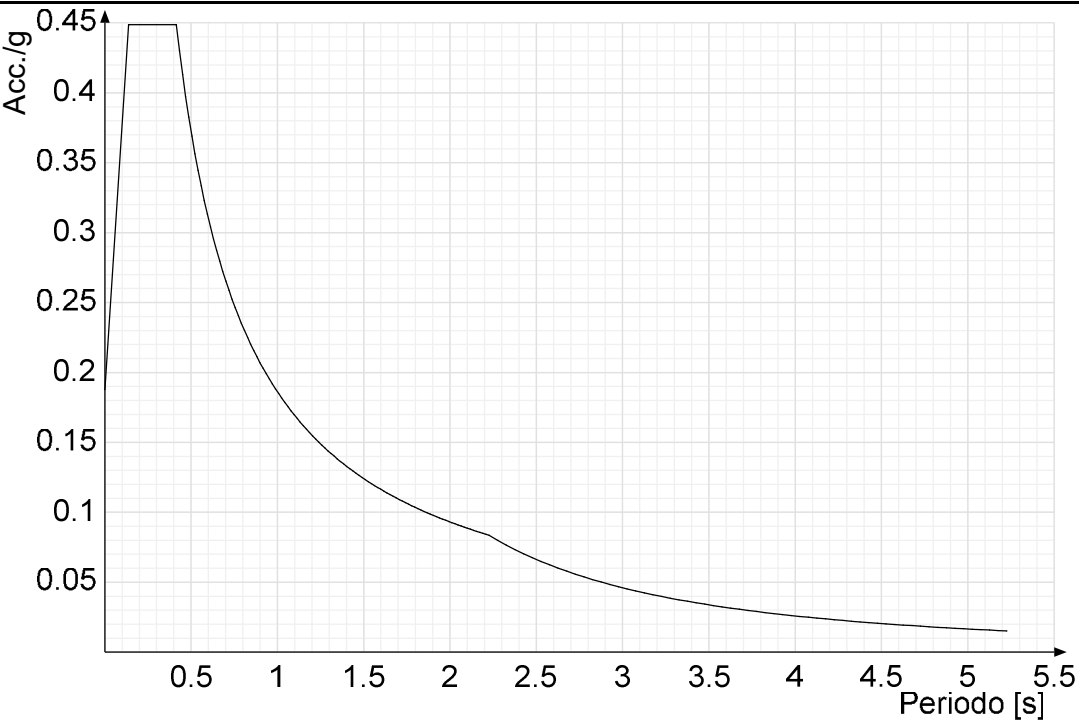
Viene mostrato lo spettro di risposta elastico "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



Viene mostrato lo spettro di risposta elastico "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



Viene mostrato lo spettro di risposta elastico "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



Parametri di analisi

Si è condotta una analisi di tipo Lineare statica su una costruzione di calcestruzzoregolare in altezza.

Le parti strutturali in c.a. sono inquadrabili nella tipologia , con rapporto alfaU/alfa1 corrispondente a .

Si è considerata una classe di duttilità Non dissipativa, a cui corrispondono per la struttura in esame i seguenti fattori di struttura:

| | |
|----------------------------------|---|
| Fattore di struttura per sisma X | 1 |
| Fattore di struttura per sisma Y | 1 |
| Fattore di struttura per sisma Z | 1 |

Altri parametri che influenzano l'azione sismica di progetto sono riassunti in questo prospetto:

| | | |
|-------------------------|---|-------|
| Smorzamento viscoso (%) | 5 | |
| Rotazione del sisma | 0 | [deg] |
| Quota dello '0' sismico | 0 | [m] |

Nell'analisi statica ci si è riferiti ad una altezza della costruzione di 2.65, valutando un periodo del modo di vibrare principale della struttura pari a 0.001. I parametri adottati per l'analisi statica sono riassunti in questo prospetto:

| | | |
|---------------------|-------|-----|
| Altezza costruzione | 2.65 | [m] |
| C1 | 0.075 | |
| T1 | 0.001 | [s] |
| Lambda SLD | 1 | |
| Lambda SLV | 1 | |

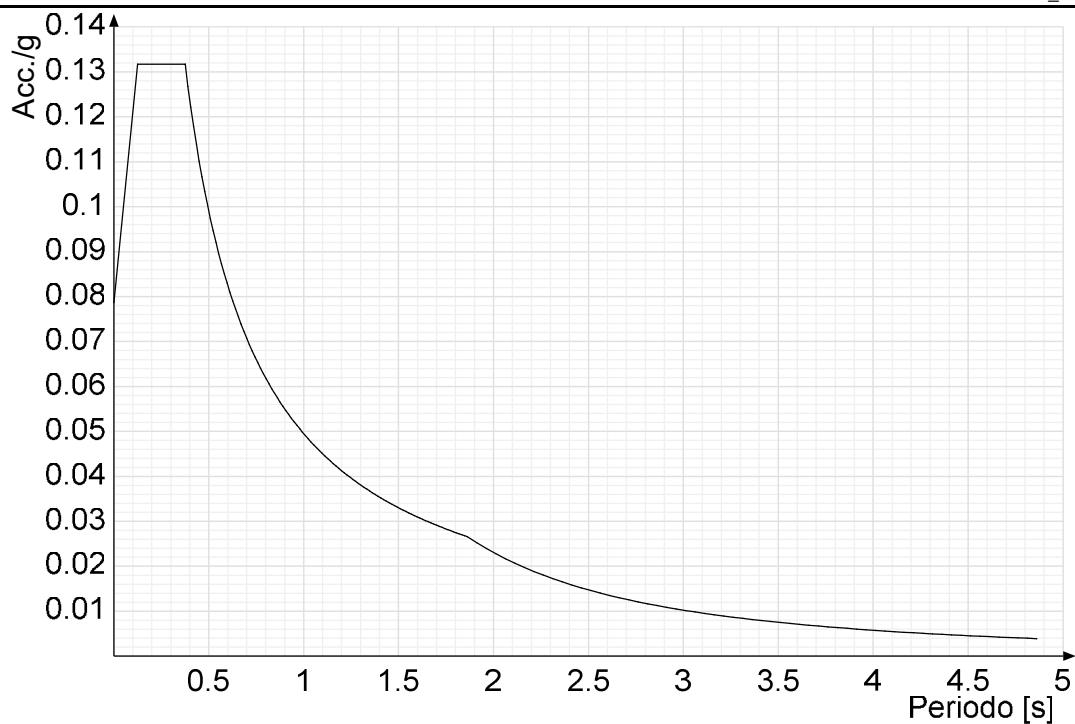
Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nellalocalizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale (§7.2.6), in aggiunta alla eccentricità naturale della costruzione, mediante l'applicazione di carichi statici costituiti da momenti torcenti di valore pari alla risultante orizzontale della forza agente al piano, moltiplicata per l'eccentricità accidentale del baricentro delle masse rispetto alla sua posizione di calcolo.

Nella struttura in oggetto si è applicata una eccentricità accidentale secondo il seguente prospetto:

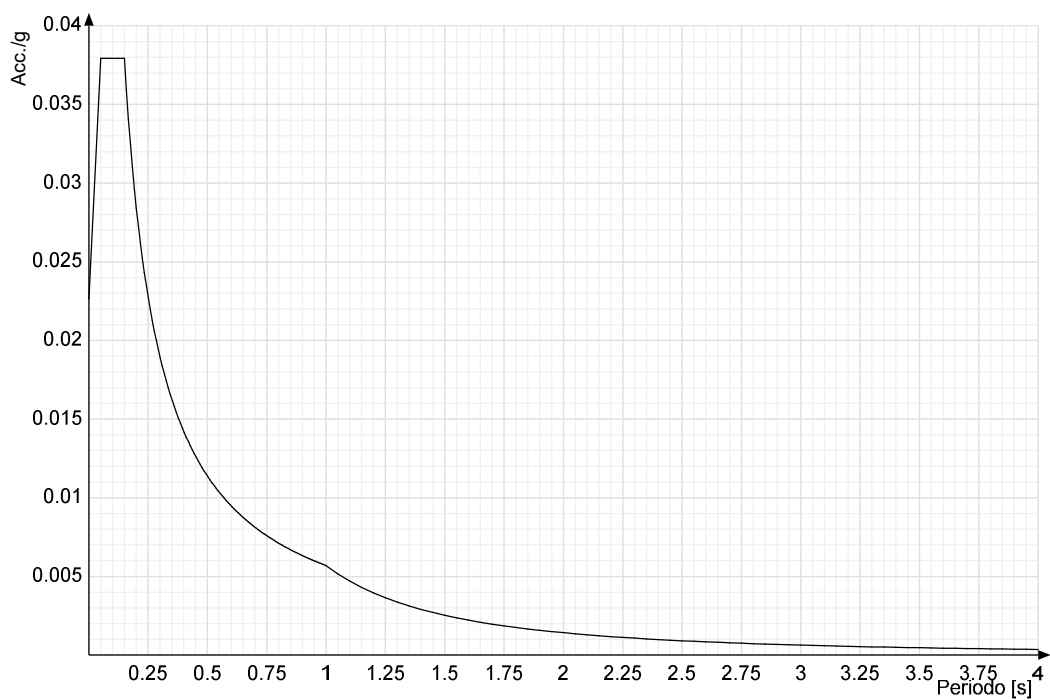
| | | |
|---|-------|-----|
| Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 0" | 0 | [m] |
| Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 0" | 0 | [m] |
| Eccentricità X (per sisma Y) livello "Pianerottolo" | 0 | [m] |
| Eccentricità Y (per sisma X) livello "Pianerottolo" | 0 | [m] |
| Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 1" | 0.501 | [m] |
| Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 1" | 0.416 | [m] |

Si riportano infine gli spettri di risposta di progetto delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati.

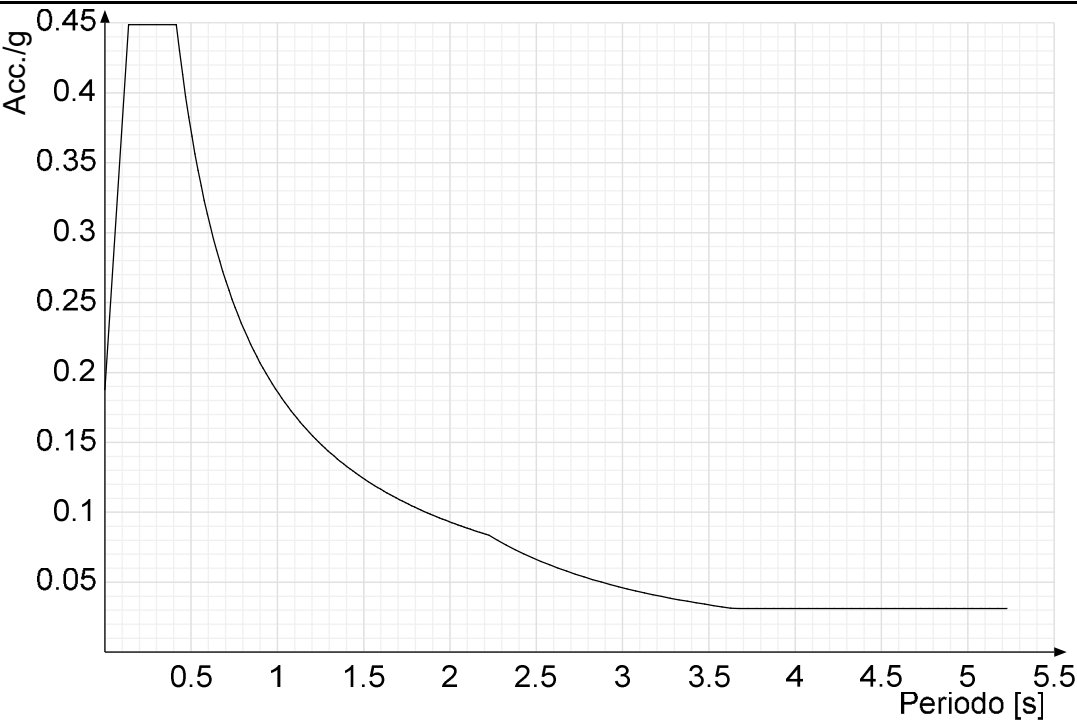
Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1".



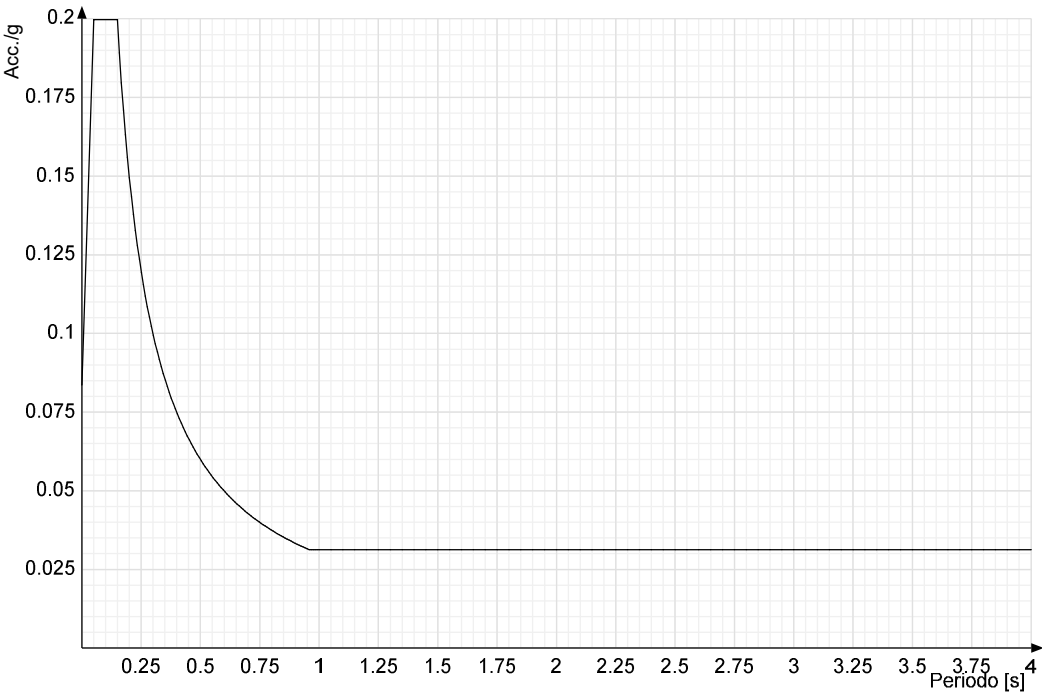
Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 7.3.7.1".



Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5".
Questo spettro è valido anche per l'altra componente orizzontale, essendo coincidente.



Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5".



5 Tipologia di fondazione

Nella modellazione si è considerata la presenza di fondazioni superficiali, schematizzando il suolo con un letto di molle elastiche di assegnata rigidezza. In direzione orizzontale si è considerata una rigidezza pari a 0.7 volte quella verticale.

I valori di default dei parametri di modellazione del suolo, cioè quelli adottati dove non diversamente specificato, sono i seguenti:.

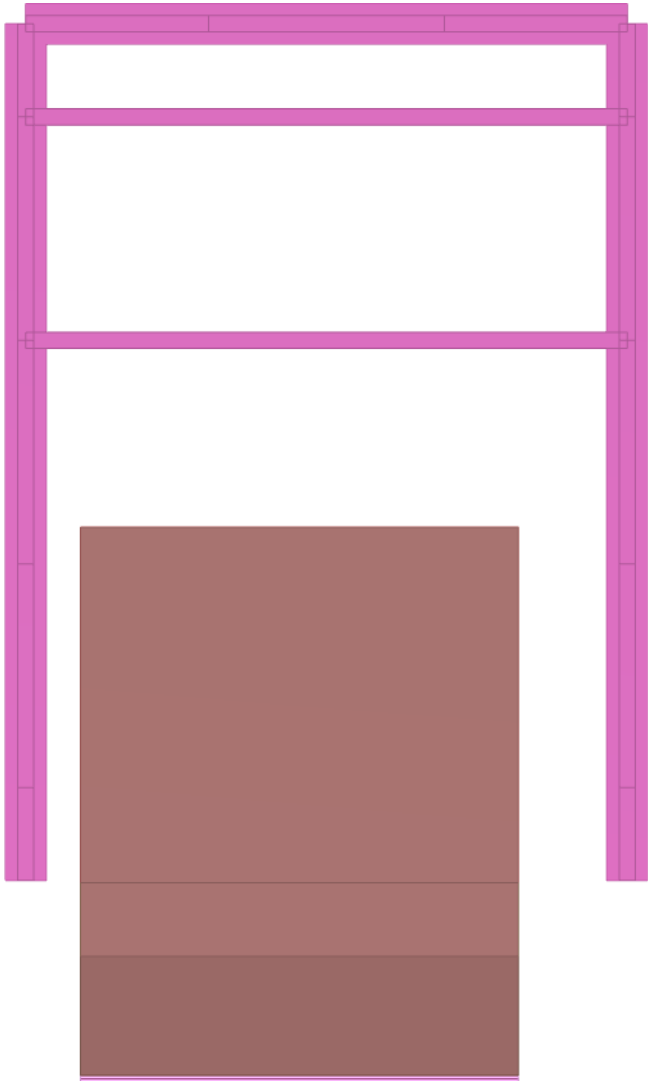
| | | |
|--|----------|----------|
| Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default) | 10000000 | [daN/m³] |
| K punta palo (default) | 4000000 | [daN/m³] |
| Pressione limite punta palo (default) | 100000 | [daN/m²] |

Per elementi nei quali si sono valutati i parametri geotecnici in funzione della stratigrafia sottostante si sono adottate le seguenti formulazioni di letteratura:

| | |
|---|-------|
| Metodo di calcolo della K verticale | Vesic |
| Metodo di calcolo della capacità portante | Vesic |
| Metodo di calcolo della pressione limite punta palo | Vesic |

La resistenza limite offerta dai pali in direzione orizzontale e verticale è funzione dell'attrito e della coesione che si può sviluppare all'interfaccia con il terreno. Oltre ai dati del suolo, descritti nelle seguenti stratigrafie, hanno influenza anche i seguenti parametri:

| | |
|--|------|
| Coefficiente di sicurezza portanza fondazioni superficiali | 2.3 |
| Coefficiente di sicurezza scorrimento fondazioni superficiali | 1.1 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta | 1.15 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione | 1.15 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione | 1.25 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta | 1.35 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione | 1.15 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione | 1.25 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta | 1.35 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione | 1.15 |
| Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione | 1.25 |
| Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate | 1.7 |



Rappresentazione in pianta di tutti gli elementi strutturali di fondazione.

5.1 Elementi di fondazione

5.1.1 Fondazioni di travi

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle travi di fondazione.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [m]

Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/m³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/m²]

Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/m²]

Magrone: presenza e caratteristiche dell'eventuale magrone.

Terreno riporto: caratteristiche dell'eventuale terreno di riporto presente lateralmente all'elemento di fondazione. Esso costituisce un sovraccarico

| Descrizione breve | Stratigrafia | | | K verticale | Limite compressione | Limite trazione | Magrone | Terreno riporto |
|-------------------|--------------|------------|--------------------------|-------------|-------------------------|---------------------|---------------------|--|
| | Sondaggio | Estradosso | Deformazione volumetrica | | | | | |
| FT1 | Sondaggio | 0 | | 730000 | Da Stratigrafia (57283) | Da Stratigrafia (1) | Si; Magrone; 0.1; 0 | Default (Limo sabbioso); Default (1.05); 0 |
| FT2 | Sondaggio | 0 | | 730000 | Da Stratigrafia (54422) | Da Stratigrafia (1) | Si; Magrone; 0.1; 0 | Default (Limo sabbioso); Default (1.05); 0 |
| FT3 | Sondaggio | 0 | | 730000 | Da Stratigrafia (53883) | Da Stratigrafia (1) | Si; Magrone; 0.1; 0 | Default (Limo sabbioso); Default (1.05); 0 |
| FT4 | Sondaggio | 0 | | 730000 | Da Stratigrafia (53757) | Da Stratigrafia (1) | Si; Magrone; 0.1; 0 | Default (Limo sabbioso); Default (1.05); 0 |
| FT5 | Sondaggio | 0 | | 1500000 | Da Stratigrafia (8842) | Da Stratigrafia (1) | No | Default (Limo sabbioso); Default (0.15); 0 |

5.1.2 Fondazioni di piastre

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [m]

Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/m³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/m²]

Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/m²]

| Descrizione breve | Stratigrafia | | | K verticale | Limite compressione | Limite trazione |
|-------------------|--------------|------------|--------------------------|-------------|--------------------------|---------------------|
| | Sondaggio | Estradosso | Deformazione volumetrica | | | |
| FS1 | Sondaggio | 0 | | 10000000 | Da Stratigrafia (589896) | Da Stratigrafia (1) |
| FS2 | Sondaggio | 0 | | 10000000 | Da Stratigrafia (342414) | Da Stratigrafia (1) |
| | | | | | | |

6 Programma delle indagini e delle prove geotecniche

Si faccia riferimento alla relazione geologica “Relazione geologica e sulle indagini geotecniche” redatta dal dott. geologo Andrea Piccinini.

6.1 Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico il sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio

Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0

Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 0

I valori sono espressi in m

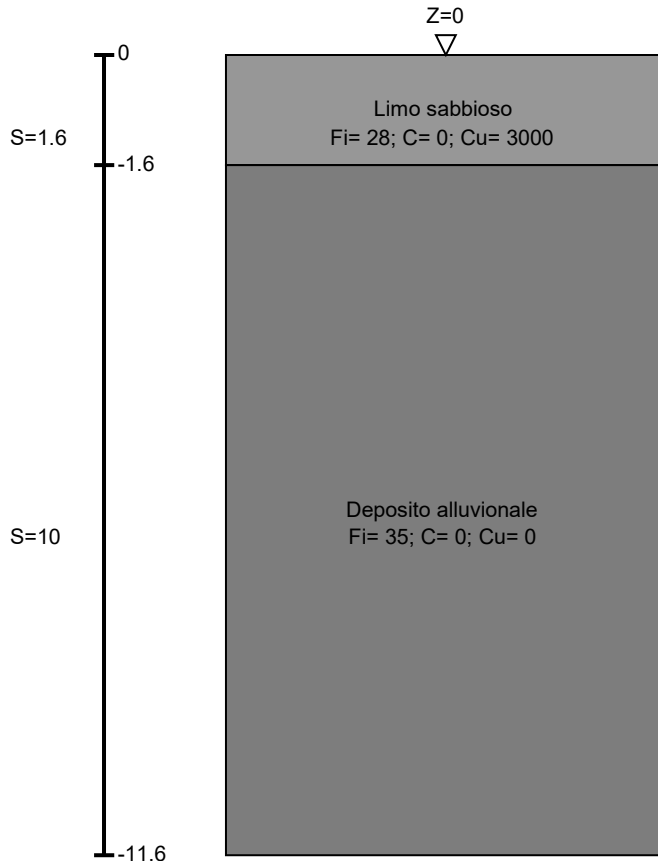


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

Terreno: terreno mediamente uniforme presente nello strato.

Sp.: spessore dello strato. [m]

Kor,i: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/m³]

Kor,s: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/m³]

Kve,i: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/m³]

Kve,s: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/m³]

Eel,s: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/m²]

Eel,i: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/m²]

Eed,s: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/m²]

Eed,i: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/m²]

CC,s: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CC,i: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,s: coefficiente di ricomprensione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,i: coefficiente di ricomprensione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

E0,s: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

E0,i: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

OCR,s: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

OCR,i: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

| Terreno | Sp. | Kor,i | Kor,s | Kve,i | Kve,s | Eel,s | Eel,i | Eed,s | Eed,i | CC,s | CC,i | CR,s | CR,i | E0,s | E0,i | OCR,s | OCR,i |
|----------------------|-----|-------|-------|-------|-------|--------|--------|-------|-------|------|------|------|------|------|------|-------|-------|
| Limo sabbioso | 1.6 | 1.5E6 | 1.0E6 | 1.0E6 | 1.0E6 | 540000 | 540000 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | 1 |
| Deposito alluvionale | 10 | 1.5E6 | 1.0E6 | 1.0E6 | 1.0E6 | 2.4E6 | 2.4E6 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | 1 |

6.2 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito

Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito: contiene i profili geotecnici, cioè la successione stratigrafica considerata per la progettazione (sezioni geotecniche), il regime delle pressioni interstiziali, le caratteristiche meccaniche dei terreni e tutti gli elementi significativi del sottosuolo. L'insieme di questi dati deve permettere la determinazione dei parametri geotecnici caratteristici.

6.2.1 Terreni

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Coesione: coesione del terreno. [daN/m²]

Coesione non drenata: coesione non drenata (c_u) del terreno. [daN/m²]

Attrito interno: angolo di attrito interno del terreno. [deg]

δ : angolo di attrito all'interfaccia terreno-cla. [deg]

Adesione: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cla. Il valore è adimensionale.

K0: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.

γ naturale: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [daN/m³]

γ saturo: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [daN/m³]

E: modulo elastico longitudinale del terreno. [daN/m²]

Poisson: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.

Rqd: rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.

| Descrizione | Coesione | Coesione non drenata | Attrito interno | δ | Adesione | K0 | γ naturale | γ saturo | E | Poisson | Rqd |
|----------------------|----------|----------------------|-----------------|----------|----------|------|-------------------|-----------------|---------|---------|-----|
| Limo sabbioso | 0 | 3000 | 28 | 19 | 0.2 | 0.75 | 1800 | 1900 | 540000 | 0.3 | 0 |
| Deposito alluvionale | 0 | 0 | 35 | 23 | 0 | 0.75 | 1900 | 2000 | 2440000 | 0.3 | 0 |

6.3 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica

Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica: contiene la descrizione del modello di calcolo adottato per il suolo, con i relativi parametri di modellazione; sono indicati anche gli eventuali metodi adottati per ricavare i parametri di modellazione ed i metodi e le condizioni con cui sono condotte le verifiche geotecniche.

Modello di fondazione

Le travi di fondazione sono modellate tramite uno specifico elemento finito che gestisce il suolo elastico alla Winkler. Le fondazioni a plinto superficiale sono modellate con un numero elevato di molle verticali elastiche agenti su nodi collegati rigidamente al nodo centrale. Le fondazioni a platea sono modellate con l'inserimento di molle verticali elastiche agenti nei nodi delle mesh.

Verifica di scorrimento

La verifica di scorrimento della fondazione superficiale viene eseguita considerando le caratteristiche del terreno immediatamente sottostante al piano di posa della fondazione, ricavato in base alla stratigrafia associata all'elemento, e trascurando, a favore di sicurezza, l'eventuale spinta passiva laterale. Qualora l'elemento in verifica sia formato da parti non omogenee tra loro, ad esempio una travata in cui le singole travi di fondazione siano associate ad un differente sondaggio, verranno condotte verifiche geotecniche distinte sui singoli tratti.

Lo scorrimento di una fondazione avviene nel momento in cui le componenti delle forze parallele al piano di contatto tra fondazione e terreno vincono l'attrito e la coesione terreno-fondazione e, qualora fosse presente, la spinta passiva laterale.

Il coefficiente di sicurezza a scorrimento si ottiene dal rapporto tra le forze stabilizzanti di progetto (R_d) e quelle instabilizzanti (E_d):

$$R_d = (N \cdot \tan(\varphi) + c_a \cdot B \cdot L + \alpha \cdot S_p) / \gamma_{Rs}$$

$$|E_d| = \sqrt{T_x^2 + T_y^2}$$

dove:

N = risultante delle forze normali al piano di scorrimento;
 T_x, T_y = componenti delle forze tangenziali al piano di scorrimento;
 $\tan(\varphi)$ = coefficiente di attrito terreno-fondazione;
 c_a = aderenza alla base, pari alla coesione del terreno di fondazione o ad una sua frazione;
 B, L = dimensioni della fondazione;
 α = fattore di riduzione della spinta passiva;
 S_p = spinta passiva dell'eventuale terreno laterale;
 γ_{rs} = fattore di sicurezza parziale per lo scorrimento;

Le normative prevedono che il fattore di sicurezza a scorrimento $FS = R_d / E_d$ sia non minore di un prefissato limite.

Verifica di capacità portante

La verifica di capacità portante della fondazione superficiale viene eseguita mediante formulazioni di letteratura geotecnica considerando le caratteristiche dei terreni sottostanti al piano di posa della fondazione, ricavati in base alla stratigrafia associata all'elemento.

Qualora l'elemento in verifica sia formato da parti non omogenee tra loro, ad esempio una travata in cui le singole travi di fondazione siano associate ad un differente sondaggio, verranno condotte verifiche geotecniche distinte sui singoli tratti.

La verifica viene fatta raffrontando la portanza di progetto (R_d) con la sollecitazione di progetto (E_d); la prima deriva dalla portanza calcolata con metodi della letteratura geotecnica, ridotta da opportuni fattori di sicurezza parziali; la seconda viene valutata ricavando la risultante della sollecitazione scaricata al suolo con una integrazione delle pressioni nel tratto di calcolo. Le normative prevedono che il fattore di sicurezza alla capacità portante, espresso come rapporto tra il carico ultimo di progetto della fondazione (R_d) ed il carico agente (E_d), sia non minore di un prefissato limite.

La portanza di una fondazione rappresenta il carico ultimo trasmissibile al suolo prima di arrivare alla rottura del terreno. Le formule di calcolo presenti in letteratura sono nate per la fondazione nastriforme indefinita ma aggiungono una serie di termini correttivi per considerare le effettive condizioni al contorno della fondazione, esprimendo la capacità portante ultima in termini di pressione limite agente su di una fondazione equivalente soggetta a carico centrato.

La determinazione della capacità portante ai fini della verifica è stata condotta secondo il metodo di Vesic, che viene descritto nei paragrafi successivi.

Metodo di Vesic

La capacità portante valutata attraverso la formula di Vesic risulta, nel caso generale:

$$Q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + \frac{1}{2} \gamma' \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

Nel caso di terreno eminentemente coesivo ($\phi = 0$) tale relazione diventa:

$$Q_{lim} = (2 + \pi) \cdot c_u \cdot (1 + s'_c + d'_c - i'_c - b'_c - g'_c) + q$$

dove:

| | |
|--|--|
| gamma' | = peso di volume efficace dello strato di fondazione; |
| B | = larghezza efficace della fondazione ($B = B_f - 2e$); |
| L | = lunghezza efficace della fondazione ($L = L_f - 2e$); |
| c | = coesione dello strato di fondazione; |
| c _u | = coesione non drenata dello strato di fondazione; |
| q | = sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione; |
| N _c , N _q , N _γ | = fattori di capacità portante; |
| s _c , s _q , s _γ | = fattori di forma della fondazione; |
| d _c , d _q , d _γ | = fattori di profondità del piano di posa della fondazione; |
| i _c , i _q , i _γ | = fattori di inclinazione del carico; |
| b _c , b _q , b _γ | = fattori di inclinazione della base della fondazione; |
| g _c , g _q , g _γ | = fattori di inclinazione del piano campagna; |

Nel caso di piano di campagna inclinato ($\beta > 0$) e $\phi = 0$, Vesic propone l'aggiunta, nella formula sopra definita, del termine $0.5 \cdot \gamma' \cdot B \cdot N_\gamma$ con $N_\gamma = -2 \cdot \tan \beta$

Per la teoria di Vesic i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$N_c = (N_q - 1) \cdot \cot \phi; \quad N_q = \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right) \cdot e^{(\pi \cdot \tan \phi)}; \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot \tan \phi$$

$$s_c = 1 + \frac{B}{L} \cdot \frac{N_q}{N_c}; \quad s'_c = 0.2 \cdot \frac{B}{L}; \quad s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot \tan \phi; \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_c = 1 + 0.4 \cdot k; \quad d'_c = 0.4 \cdot k; \quad d_q = 1 + 2 \cdot k \cdot \tan \phi \cdot (1 - \sin \phi)^2; \quad d_\gamma = 1$$

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}; \quad i'_c = \frac{m \cdot H}{B \cdot L \cdot c_a \cdot N_c}; \quad i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \cot \phi} \right)^m;$$

$$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \cot \phi} \right)^{m+1}$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g'_c = \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g_q = (1 - \tan \beta)^2; \quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b'_c = \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b_q = (1 - \eta \cdot \tan \phi)^2; \quad b_\gamma = b_q$$

$$k = \frac{D}{B_f} \quad \left(\text{se } \frac{D}{B_f} \leq 1 \right); \quad k = \arctg \left(\frac{D}{B_f} \right) \quad \left(\text{se } \frac{D}{B_f} > 1 \right); \quad m = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}$$

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:

ϕ = angolo di attrito dello strato di fondazione;

c_a = aderenza alla base della fondazione;

η = inclinazione del piano di posa della fondazione sull'orizzontale ($\eta = 0$ se orizzontale);

β = inclinazione del pendio;

H = componente orizzontale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;

V = componente verticale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;

D = profondità del piano di posa della fondazione dal piano campagna;

Influenza degli strati sulla capacità portante

Le formulazioni utilizzate per la portanza prevedono la presenza di uno stesso terreno nella zona interessata dalla potenziale rottura. In prima approssimazione lo spessore di tale zona è pari a:

$$H = \frac{1}{2} \cdot B \cdot \tan(45^\circ + \phi/2)$$

In presenza di stratificazioni di terreni diversi all'interno di tale zona, il calcolo diventa più complesso; non esiste una metodologia univoca per questi casi, differenti autori hanno proposto soluzioni diverse a seconda dei casi che si possono presentare. In prima approssimazione, nel caso di stratificazioni, viene trovata una media delle caratteristiche dei terreni, pesata sullo spessore degli strati interessati. Nel caso in cui il primo strato incontrato sia coesivo viene anche verificato che la compressione media agente sulla fondazione non superi la tensione limite di espulsione, circostanza che provocherebbe il rifluimento del terreno da sotto la fondazione, rendendo impossibile la portanza.

La tensione limite di espulsione q_{ult} per terreno coesivo viene calcolata come:

$$q_{ult} = 4c + q$$

dove c è la coesione e q è il sovraccarico agente sul piano di posa.

Influenza del sisma sulla capacità portante

La capacità portante nelle combinazioni sismiche viene valutata mediante l'estensione di procedure classiche al caso di azione sismica.

L'**effetto inerziale** prodotto dalla struttura in elevazione sulla fondazione può essere considerato tenendo conto dell'effetto dell'inclinazione (rapporto tra forze T parallele al piano di posa e carico normale N) e dell'eccentricità (rapporto tra momento M e carico normale N) delle azioni in fondazione, e produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite, oltre alla riduzione dell'area efficace.

L'**effetto cinematico** si manifesta per effetto dell'inerzia delle masse del suolo sotto la fondazione come una riduzione della resistenza teorica calcolata in condizioni statiche; tale riduzione è in funzione del coefficiente sismico orizzontale k_h , cioè dell'accelerazione normalizzata massima attesa al suolo, e delle caratteristiche del suolo. L'effetto è più marcato su terreni granulari, mentre nei suoli coesivi è poco rilevante.

Per tener conto nella determinazione del carico limite di tali effetti inerziali vengono introdotti nelle combinazioni sismiche anche i fattori correttivi e (earthquake), valutati secondo **Paolucci e Pecker**:

$$e_q = \left(1 - \frac{k_h}{tg\phi}\right)^{0.35}; \quad e_c = 1 - 0.32 \cdot k_h; \quad e_\gamma = e_q$$

6.4 Verifiche delle fondazioni

Verifiche delle fondazioni: contiene la descrizione degli stati limite considerati, gli approcci e le combinazioni di calcolo adottate; vengono poi elencate le pressioni e gli spostamenti massimi e minimi raggiunti nei diversi SL e le verifiche condotte sulle fondazioni presenti, superficiali e profonde.

Nelle verifiche nei confronti degli Stati Limite ultimi SLU strutturali (STR) e geotecnici (GEO) si possono adottare, in alternativa, due diversi approcci progettuali:

DA1.1 - Approccio 1:

- Combinazione 1: (A1+M1+R1)
- Combinazione 2: (A2+M2+R2)

DA1.2 - Approccio 2:

- Combinazione 1: (A1+M1+R3)

Le seguenti verifiche delle fondazioni sono state condotte secondo l'approccio [2].

<testo utente: si consiglia di integrare il paragrafo con la descrizione e la motivazione dell'approccio adottato e degli altri eventuali stati limite considerati nelle verifiche (clic dx per modificare il paragrafo)>

6.4.1 Verifiche travate C.A.

x: distanza da asse appoggio sinistro [m]

Asup: area efficace di armatura longitudinale superiore [m²]

Cs: distanza tra bordo superiore e baricentro dell'armatura superiore [m]

Ainf: area efficace di armatura longitudinale inferiore [m²]

Ci: distanza tra bordo inferiore e baricentro dell'armatura inferiore [m]

Mela: momento flettente elastico [daN*m]

Comb.: combinazione che produce Mela

MEd: momento flettente di progetto [daN*m]

MRd: momento ultimo [daN*m]**x/d:** distanza asse neutro dal bordo compresso / altezza utile**Ast:** area delle staffe (cmq/cm) [m²]**Afp+:** area di staffe equivalenti da sagomati per taglio positivo [m²]**Afp-:** area di staffe equivalenti da sagomati per taglio negativo [m²]**VEd:** taglio di progetto [daN]**Comb.:** combinazione che produce VEd**VRcd:** resistenza a taglio per rottura delle bielle compresse [daN]**VRd:** resistenza a taglio in assenza di staffatura [daN]**VRsd:** resistenza a taglio per la presenza di armatura [daN]**Theta:** angolo di inclinazione delle bielle compresse [deg]**Ver.:** stato di verifica**Mese.R:** momento flettente in combinazione rara [daN*m]**Comb.:** combinazione**sigma c.:** tensione nel c.a [daN/m²]**sigma f.:** tensione nell'acciaio [daN/m²]**Mese.QP:** momento flettente in combinazione quasi permanente [daN*m]**srmi:** interasse tra le fessure al lembo inferiore [m]**wkiR:** apertura caratteristica delle fessure al lembo inferiore in combinazione rara [m]**wkiF:** apertura caratteristica delle fessure al lembo inferiore in combinazione frequente [m]**wkiQP:** apertura caratteristica delle fessure al lembo inferiore in combinazione quasi permanente [m]**srms:** interasse tra le fessure al lembo superiore [m]**wksR:** apertura caratteristica delle fessure al lembo superiore in combinazione rara [m]**wksF:** apertura caratteristica delle fessure al lembo superiore in combinazione frequente [m]**wksQP:** apertura caratteristica delle fessure al lembo superiore in combinazione quasi permanente [m]**sigma t.max:** massima pressione in fondazione [daN/m²]**sigma t.min:** minima pressione in fondazione [daN/m²]**N:** fattore di capacità portante, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**S:** fattore correttivo per la forma della fondazione, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**D:** fattore correttivo per la profondità del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**I:** fattore correttivo per l'inclinazione del carico, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**B:** fattore correttivo per l'inclinazione del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**G:** fattore correttivo per l'inclinazione del pendio, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**P:** fattore correttivo per punzonamento del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**E:** fattore correttivo per l'inerzia sismica del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)**Tipo:** tipologia del fattore di portanza, per coesione (c), sovraccarico (q) o attrito (g)

Le unità di misura delle verifiche elencate nel capitolo sono in [m, daN, deg] ove non espressamente specificato.

Trave a "Piano 1" (-160; 2367)-(1320; 2367)**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C fyk = 45000000

Calcestruzzo: C25/30 fck,cub (cubica) = 3000000 fck (cilindrica) = 2490000

Pressione ammissibile in fondazione = 26087

Output campate**Campata n. 1 tra i fili 5 e 30, asta n. 67,68,69,70,71,72,73,74,75,76**

Campata considerata membratura sismica secondaria

Sezione rettangolare H tot. 0.15 B 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovreresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|-------|----------|-------|----------|-------|--------|--------|--------|----------|-------|-----------|------|------|-------|--------|-------|------|-------|------|------|
| 0 | 0.000603 | 0.053 | 0.000204 | 0.053 | 442.89 | SLU 13 | 317.9 | 1038.02 | 0.433 | 0 | 0 | 0 | -1250 | SLU 13 | 12318 | 2194 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.000603 | 0.053 | 0.000411 | 0.053 | 257.9 | SLU 13 | 257.9 | 1434.5 | 0.486 | 0.0000067 | 0 | 0 | -1000 | SLU 13 | 12318 | 2772 | -2289 | 45 | Si |
| 4.44 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | 1.45 | SLU 13 | 2.19 | 1798.32 | 0.544 | 0.0000067 | 0 | 0 | 25 | SLU 13 | 12318 | 3150 | 2289 | 45 | Si |
| 4.44 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | 0.79 | SLU 9 | -0.48 | -1798.32 | 0.544 | | | | | | | | | | Si |
| 9.37 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | 10.82 | SLU 13 | 10.82 | 1798.32 | 0.544 | 0.0000067 | 0 | 0 | 2 | SLU 13 | 12318 | 3150 | 2289 | 45 | Si |
| 14.31 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | -3.19 | SLU 9 | 24.19 | 1798.32 | 0.544 | 0.0000067 | 0 | 0 | 630 | SLU 13 | 12318 | 3150 | 2289 | 45 | Si |
| 14.31 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | -12.01 | SLU 13 | -30.44 | -1798.32 | 0.544 | | | | | | | | | | Si |
| 14.6 | 0.000603 | 0.053 | 0.000411 | 0.053 | 257.46 | SLU 13 | 257.46 | 1434.49 | 0.486 | 0.0000067 | 0 | 0 | 993 | SLU 13 | 12318 | 2772 | 2289 | 45 | Si |
| 14.8 | 0.000603 | 0.053 | 0.000204 | 0.053 | 441.2 | SLU 13 | 317.1 | 1038.02 | 0.433 | 0 | 0 | 0 | 1241 | SLU 13 | 12318 | 2194 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|-------|--------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 241.24 | 12 | 155473 | 0 | 241.24 | 2 | 155473 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4723 | -3083 | Si |
| 0.2 | 196.57 | 12 | 126709 | 0 | 196.57 | 2 | 126709 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4312 | -2788 | Si |
| 4.44 | 1.55 | 6 | 997 | 0 | 1.47 | 2 | 946 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1267 | -366 | Si |
| 4.44 | -0.36 | 9 | 231 | 3463 | -0.32 | 1 | 946 | | | | | | | | | | | Si |
| 9.37 | 7.94 | 6 | 5118 | 0 | 7.87 | 2 | 5075 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1304 | -415 | Si |
| 14.31 | 18.68 | 8 | 12042 | 0 | 18.68 | 1 | 12042 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -3688 | -2342 | Si |
| 14.31 | -20.98 | 6 | 13526 | 202896 | -17.38 | 2 | 12042 | | | | | | | | | | | Si |
| 14.6 | 196.27 | 12 | 126519 | 0 | 196.27 | 2 | 126519 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4285 | -2773 | Si |
| 14.8 | 240.74 | 12 | 155151 | 0 | 240.74 | 2 | 155151 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4692 | -3066 | Si |

Verifica di scorrimento sul piano di posa**Combinazioni non sismiche**

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8

Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 26

Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)

Forza risultante agente in direzione x: 541

Forza risultante agente in direzione y: -51

Forza risultante agente in direzione z: -8524

Inclinazione del carico in direzione x: 4

Inclinazione del carico in direzione y: 0

Angolo di attrito di progetto: 19
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 544
Resistenza di progetto: 2668
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 4.91
Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 2
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Forza risultante agente in direzione x: 203
Forza risultante agente in direzione y: -33
Forza risultante agente in direzione z: -6157
Inclinazione del carico in direzione x: 2
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Angolo di attrito di progetto: 19
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 206
Resistenza di progetto: 1927
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 9.36
Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 2
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -9833
Resistenza di progetto: 25351
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 2.58

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: 326
Forza risultante agente in direzione y: -65
Forza risultante agente in direzione z: -9833
Momento risultante agente attorno x: -1.38
Momento risultante agente attorno y: -69.29
Inclinazione del carico in direzione x: 2
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Eccentricità del carico in direzione x: -0.01
Eccentricità del carico in direzione y: 0
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 0.4
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 14.79
Sovraccarico di progetto: 270
Peso specifico di progetto del suolo: 1800
Angolo di attrito di progetto: 28

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|---|---|---|---|--------------|
| 25.8 | 1.02 | 1.15 | 0.96 | 1 | 1 | 1 | 1 | Coesione |
| 14.72 | 1.01 | 1.11 | 0.96 | 1 | 1 | 1 | 1 | Sovraccarico |
| 16.72 | 0.99 | 1 | 0.93 | 1 | 1 | 1 | 1 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 1
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -6157
Resistenza di progetto: 21780
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 3.54

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: 203
Forza risultante agente in direzione y: -33
Forza risultante agente in direzione z: -6157
Momento risultante agente attorno x: -0.61
Momento risultante agente attorno y: 65.98
Inclinazione del carico in direzione x: 2
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Eccentricità del carico in direzione x: 0.01
Eccentricità del carico in direzione y: 0
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 0.4
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 14.78
Sovraccarico di progetto: 270
Peso specifico di progetto del suolo: 1800
Angolo di attrito di progetto: 28
Accelerazione normalizzata massima al suolo: 0.19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|---|---|---|---|---|---|---|---|------|
|---|---|---|---|---|---|---|---|------|

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|---|---|---|------|--------------|
| 25.8 | 1.02 | 1.15 | 0.96 | 1 | 1 | 1 | 0.94 | Coesione |
| 14.72 | 1.01 | 1.11 | 0.96 | 1 | 1 | 1 | 0.86 | Sovraccarico |
| 16.72 | 0.99 | 1 | 0.93 | 1 | 1 | 1 | 0.86 | Attrito |

Coefficienti di sicurezza minimi

Resistenza a flessione: 5,56

Resistenza a taglio 2,77

Tensioni in combinazione rara: 5,00

Tensioni in combinazione quasi permanente: 3,75

Fessurazione: 999,00

Pressione sul terreno: 5,52

Trave di fondazione a "Piano 1" 1-6

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C fyk = 45000000

Calcestruzzo: C25/30 fck,cub (cubica) = 3000000 fck (cilindrica) = 2490000

Pressione ammissibile in fondazione = 26087

Output campate

Campata n. 1 tra i fili 1 e 2, asta n. 11,12

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|---------|---------|---------|-------|-----------|------|------|------|--------|--------|-------|-------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 0.01 | SLV FO3 | 29.02 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 291 | SLU 10 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 61.01 | SLU 13 | 257.69 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 345 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 277.32 | SLU 13 | 568.05 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 547 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 824.51 | SLU 13 | 1275.08 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 892 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1495.16 | SLU 13 | 1495.16 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 1207 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1746.55 | SLU 13 | 1615.5 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 1310 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|--------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 23.01 | 8 | 237 | 2303 | 23.01 | 1 | 237 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2339 | -1487 | Si |
| 0.2 | 183.66 | 6 | 1890 | 18388 | 147.91 | 2 | 1522 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2351 | -1490 | Si |
| 0.69 | 381.87 | 6 | 3930 | 38232 | 257.55 | 2 | 2651 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2380 | -1497 | Si |
| 1.45 | 806.3 | 6 | 8298 | 80726 | 431.37 | 2 | 4439 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2424 | -1507 | Si |
| 2.09 | 934.63 | 6 | 9619 | 93574 | 475.51 | 2 | 4894 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2460 | -1515 | Si |
| 2.29 | 1004.5 | 6 | 10338 | 100570 | 498.89 | 2 | 5134 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2471 | -1518 | Si |

Campata n. 2 tra i fili 2 e 3, asta n. 16,17,18,19

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|--------|---------|---------|-----------|-----------|------|------|-------|---------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1745.68 | SLU 13 | 1632.37 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 2 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | 0 | 0 | 0 | 0 | -1133 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1530.29 | SLU 13 | 1530.29 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1028 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 623.22 | SLU 13 | 778.24 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 11 | SLV FO7 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | 0.0000061 | 0 | 0 | 0 | -254 | SLU 7 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1304.41 | SLU 13 | 1814.74 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 973 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | 0.0000061 | 0 | 0 | 0 | -49 | SLU 9 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4234.92 | SLU 13 | 4234.92 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 2270 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | 0.0000061 | 0 | 0 | 0 | -90 | SLU 9 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4702.83 | SLU 13 | 4460.92 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 2419 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | 0 | 0 | 0 | 0 | -96 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 1008 | 6 | 10374 | 100920 | 519.23 | 2 | 5344 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2471 | -1518 | Si |
| 0.2 | 949.45 | 6 | 9771 | 95058 | 514.48 | 2 | 5295 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2481 | -1520 | Si |
| 1.65 | 516.88 | 12 | 5319 | 51749 | 478.61 | 2 | 4926 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2552 | -1534 | Si |
| 3.48 | 955.32 | 5 | 9832 | 95646 | 557.58 | 2 | 5738 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2632 | -1547 | Si |
| 5.3 | 1996.79 | 5 | 20550 | 199917 | 725.15 | 2 | 7463 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2691 | -1552 | Si |
| 5.5 | 2094.15 | 6 | 21552 | 209664 | 740.83 | 2 | 7624 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2695 | -1552 | Si |

Campata n. 3 tra i fili 3 e 4, asta n. 20,21,22,23

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|----------|-------|---------|--------|---------|-----------|-------|-----------|------|------|-------|---------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4705.57 | SLU 13 | 4491.07 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | -2145 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4292.55 | SLU 13 | 4292.55 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1996 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 2189.02 | SLU 13 | 2674.94 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | -903 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1.19 | SLU 8 | -7.39 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 3.48 | 0.001754 | 0.053 | 0.002674 | 0.053 | 1793.6 | SLU 13 | 2080.28 | 99330.68 | 0.102 | 0.0000061 | 0 | 0 | 466 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001754 | 0.053 | 0.002674 | 0.053 | -215.28 | SLU 9 | -306.84 | -66665.84 | 0.055 | 0.0000061 | 0 | 0 | -349 | SLV FO7 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 3832.16 | SLU 13 | 3832.16 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 1764 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -654.24 | SLU 9 | -654.24 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -295 | SLU 9 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4197.69 | SLU 13 | 4007.61 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 1901 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -714.38 | SLU 9 | -683.65 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -307 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 2105.38 | 6 | 21668 | 210788 | 731.09 | 2 | 7524 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2695 | -1552 | Si |
| 0.2 | 2014.6 | 5 | 20733 | 201699 | 706.04 | 2 | 7266 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2698 | -1552 | Si |
| 1.65 | 1265.19 | 5 | 13021 | 126670 | 480.49 | 2 | 4945 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2704 | -1548 | Si |
| 3.48 | 1041.99 | 6 | 10394 | 101147 | 192.19 | 2 | 1917 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2685 | -1539 | Si |
| 3.48 | -185.35 | 8 | 1199 | 27732 | 68.13 | 1 | 1917 | | | | | | | | | | | Si |

Fondazione e interrato in c.a.

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|-----|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 5.3 | 1969.81 | 6 | 20272 | 197216 | 53.53 | 1 | 551 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2639 | -1528 | Si |
| 5.3 | -430.64 | 8 | 2874 | 66479 | 22.64 | 2 | 551 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.5 | 2061.36 | 6 | 21215 | 206381 | 55.53 | 1 | 572 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2631 | -1526 | Si |
| 5.5 | -451 | 8 | 3010 | 69622 | 18.79 | 2 | 572 | | | | | | | | | | | Si |

Campata n. 4 tra i fili 4 e 5, asta n. 24,25,26,27

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovreresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|---------|---------|-----------|-------|-----------|------|------|-------|---------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4201.85 | SLU 13 | 3990.65 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 166 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -719.39 | SLU 9 | -702.81 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -2112 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 3793.96 | SLU 13 | 3793.96 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 153 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -687.56 | SLU 9 | -687.56 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1977 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1610.47 | SLU 13 | 2147.92 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 62 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -725 | SLV FO7 | -727.23 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1052 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 626.33 | SLU 13 | 703.96 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 177 | SLV FO7 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -577.7 | SLV FO7 | -646.75 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -81 | SLU 10 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1259.04 | SLU 13 | 1259.04 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 715 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -700.7 | SLU 9 | -700.7 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -143 | SLU 9 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1408.75 | SLU 13 | 1330.11 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 786 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -730.11 | SLU 9 | -714.94 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -152 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 2048.09 | 6 | 21078 | 205053 | 44.09 | 1 | 454 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2631 | -1526 | Si |
| 0 | -465.97 | 8 | 3110 | 71934 | 4.09 | 2 | 454 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.2 | 1947.04 | 6 | 20038 | 194936 | 30.17 | 1 | 311 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2623 | -1525 | Si |
| 0.2 | -457.31 | 8 | 3052 | 70597 | -55.89 | 2 | 311 | | | | | | | | | | | Si |
| 1.65 | 1097.3 | 6 | 11293 | 109861 | -185.21 | 2 | 1236 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2549 | -1516 | Si |
| 1.65 | -389.98 | 8 | 2603 | 60202 | -185.21 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 3.48 | 327.74 | 6 | 3373 | 32813 | -309.92 | 2 | 2069 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2435 | -1506 | Si |
| 3.48 | -408.4 | 8 | 2726 | 63046 | -309.92 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.3 | 548.51 | 6 | 5645 | 54916 | -390.7 | 2 | 2608 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2313 | -1501 | Si |
| 5.3 | -521.22 | 8 | 3479 | 80463 | -390.7 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.5 | 581.6 | 6 | 5986 | 58229 | -396.47 | 2 | 2646 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2298 | -1501 | Si |
| 5.5 | -531.64 | 8 | 3549 | 82072 | -396.47 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |

Campata n. 5 tra i fili 5 e 6, asta n. 28,29

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovreresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|--------|---------|-----------|-------|-----------|------|------|------|--------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1410.03 | SLU 13 | 1314.25 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 360 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -731.93 | SLU 9 | -695.98 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -958 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1225.56 | SLU 13 | 1225.56 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 351 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -660.88 | SLU 9 | -660.88 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -890 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 830.25 | SLU 13 | 1192.73 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 333 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -494.33 | SLU 9 | -647.89 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -736 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 349.75 | SLU 13 | 614.01 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 310 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -249.37 | SLU 9 | -391.64 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -531 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 56.19 | SLU 13 | 253.51 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 296 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -55.71 | SLU 9 | -191.03 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -393 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 3.27 | SLU 9 | 16.81 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 293 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -18.83 | SLU 13 | -26.06 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -356 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 570.82 | 6 | 5875 | 57150 | -386.37 | 2 | 2579 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2298 | -1501 | Si |
| 0 | -517.68 | 8 | 3455 | 79917 | -386.37 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.2 | 530.28 | 6 | 5457 | 53091 | -368.71 | 2 | 2461 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2284 | -1500 | Si |
| 0.2 | -491.81 | 8 | 3283 | 75922 | -368.71 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.69 | 515.28 | 6 | 5303 | 51589 | -362.18 | 2 | 2417 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2248 | -1500 | Si |
| 0.69 | -482.23 | 8 | 3219 | 74444 | -362.18 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 1.45 | 255.35 | 6 | 2628 | 25566 | -227.37 | 2 | 1518 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2190 | -1500 | Si |
| 1.45 | -292.56 | 8 | 1953 | 45164 | -227.37 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 2.09 | 100.42 | 6 | 1034 | 10054 | -114.5 | 2 | 764 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2140 | -1500 | Si |
| 2.09 | -143.15 | 8 | 955 | 22099 | -114.5 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 2.29 | 4.48 | 8 | 46 | 448 | -17.53 | 1 | 117 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2125 | -1500 | Si |
| 2.29 | -19.78 | 6 | 132 | 3054 | -17.53 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08

Larghezza impronta (direzione y locale): 1

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 26

Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)

Forza risultante agente in direzione x: -596

Forza risultante agente in direzione y: -798

Forza risultante agente in direzione z: -47182

Inclinazione del carico in direzione x: -1

Inclinazione del carico in direzione y: -1

Adesione di progetto: 600

Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 996

Resistenza di progetto: 11498

Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1

Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 11.54

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08

Larghezza impronta (direzione y locale): 1

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 14
 Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
 Forza risultante agente in direzione x: -840
 Forza risultante agente in direzione y: -1354
 Forza risultante agente in direzione z: -40333
 Inclinazione del carico in direzione x: -1
 Inclinazione del carico in direzione y: -2
 Adesione di progetto: 600
 Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 1593
 Resistenza di progetto: 11498
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
 Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 7.22

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08
 Larghezza impronta (direzione y locale): 1
 Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 32
 Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
 Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -60099
 Resistenza di progetto: 115048
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
 Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 1.91

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: -438
 Forza risultante agente in direzione y: 409
 Forza risultante agente in direzione z: -60099
 Momento risultante agente attorno x: -2039.41
 Momento risultante agente attorno y: -8598.63
 Inclinazione del carico in direzione x: 0
 Inclinazione del carico in direzione y: 0
 Eccentricità del carico in direzione x: -0.14
 Eccentricità del carico in direzione y: -0.03
 Larghezza efficace ($B'=B-2 \cdot e$): 0.93
 Lunghezza efficace ($L'=L-2 \cdot e$): 20.79
 Coesione di progetto: 1700
 Sovraccarico di progetto: 2070

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|------|------|------|------|---|---|---|---|--------------|
| 5.14 | 0.01 | 0.34 | 0.03 | 0 | 0 | 1 | 1 | Coesione |
| 1 | 1.03 | 1.24 | 0.99 | 1 | 1 | 1 | 1 | Sovraccarico |
| 0 | 0 | 1 | 0.98 | 1 | 1 | 1 | 1 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08
 Larghezza impronta (direzione y locale): 1
 Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 2
 Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
 Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -40421
 Resistenza di progetto: 107661
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
 Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 2.66

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: -100
 Forza risultante agente in direzione y: 1156
 Forza risultante agente in direzione z: -40421
 Momento risultante agente attorno x: -2096.92
 Momento risultante agente attorno y: -5223.49
 Inclinazione del carico in direzione x: 0
 Inclinazione del carico in direzione y: 2
 Eccentricità del carico in direzione x: -0.13
 Eccentricità del carico in direzione y: -0.05
 Larghezza efficace ($B'=B-2 \cdot e$): 0.9
 Lunghezza efficace ($L'=L-2 \cdot e$): 20.82
 Coesione di progetto: 1700
 Sovraccarico di progetto: 2070
 Accelerazione normalizzata massima al suolo: 0.19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|------|------|------|------|---|---|---|------|--------------|
| 5.14 | 0.01 | 0.34 | 0.07 | 0 | 0 | 1 | 0.94 | Coesione |
| 1 | 1.03 | 1.24 | 0.94 | 1 | 1 | 1 | 0.88 | Sovraccarico |
| 0 | 0 | 1 | 0.92 | 1 | 1 | 1 | 0.88 | Attrito |

Coefficienti di sicurezza minimi

Resistenza a flessione: 15,74
 Resistenza a taglio 9,45
 Tensioni in combinazione rara: 29,51
 Tensioni in combinazione quasi permanente: 99,04
 Fessurazione: 999,00
 Pressione sul terreno: 9,64

Trave di fondazione a "Piano 1" 4-29

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C fyk = 45000000
Calcestruzzo: C25/30 fck,cub (cubica) = 3000000 fck (cilindrica) = 2490000
Pressione ammissibile in fondazione = 26087

Output campate

Campata n. 1 tra i fili 4 e 29, asta n. 57,58,59,60,61,62,63,64,65,66

Campata considerata membratura sismica secondaria
Sezione rettangolare H tot. 0.15 B 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035
Sovreresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|-------|----------|-------|----------|-------|--------|--------|--------|----------|-------|-----------|------|------|-------|--------|-------|------|-------|------|------|
| 0 | 0.000603 | 0.053 | 0.000204 | 0.053 | 415.33 | SLU 13 | 275.61 | 1038.02 | 0.433 | 0 | 0 | 0 | -1397 | SLU 13 | 12318 | 2194 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.000603 | 0.053 | 0.000411 | 0.053 | 212.42 | SLU 13 | 212.42 | 1434.5 | 0.486 | 0.0000067 | 0 | 0 | -1104 | SLU 13 | 12318 | 2772 | -2289 | 45 | Si |
| 4.44 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | 4.59 | SLU 13 | 5.33 | 1798.32 | 0.544 | 0.0000067 | 0 | 0 | 26 | SLU 13 | 12318 | 3150 | 2289 | 45 | Si |
| 9.37 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | 13.43 | SLU 13 | 13.43 | 1798.32 | 0.544 | 0.0000067 | 0 | 0 | 3 | SLU 13 | 12318 | 3150 | 2289 | 45 | Si |
| 14.31 | 0.000603 | 0.053 | 0.000603 | 0.053 | -77.28 | SLU 13 | -77.28 | -1798.32 | 0.544 | 0.0000067 | 0 | 0 | 719 | SLU 13 | 12318 | 3150 | 2289 | 45 | Si |
| 14.6 | 0.000603 | 0.053 | 0.000411 | 0.053 | 256.22 | SLU 13 | 256.22 | 1434.49 | 0.486 | 0.0000067 | 0 | 0 | 1158 | SLU 13 | 12318 | 2772 | 2289 | 45 | Si |
| 14.8 | 0.000603 | 0.053 | 0.000204 | 0.053 | 469.58 | SLU 13 | 323.9 | 1038.02 | 0.433 | 0 | 0 | 0 | 1457 | SLU 13 | 12318 | 2194 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkiR | wkiF | wkiQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|-------|--------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | 191.17 | 6 | 123205 | 0 | 172.38 | 2 | 111095 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -5407 | -3136 | Si |
| 0.2 | 147.23 | 6 | 94904 | 0 | 132.72 | 2 | 85552 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4880 | -2807 | Si |
| 4.44 | 3.73 | 6 | 2403 | 0 | 3.42 | 2 | 2207 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1266 | -367 | Si |
| 9.37 | 9.57 | 6 | 6167 | 0 | 8.41 | 2 | 5420 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1303 | -416 | Si |
| 14.31 | -55.5 | 6 | 35780 | 536704 | -51.76 | 2 | 33369 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4194 | -2369 | Si |
| 14.6 | 181.46 | 6 | 116970 | 0 | 155.78 | 2 | 100415 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -4953 | -2844 | Si |
| 14.8 | 229.52 | 6 | 147919 | 0 | 197.79 | 2 | 127469 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -5471 | -3169 | Si |

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 9
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Forza risultante agente in direzione x: 816
Forza risultante agente in direzione y: -52
Forza risultante agente in direzione z: -8450
Inclinazione del carico in direzione x: 6
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Angolo di attrito di progetto: 19
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 817
Resistenza di progetto: 2645
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 3.24

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 14
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Forza risultante agente in direzione x: 483
Forza risultante agente in direzione y: -56
Forza risultante agente in direzione z: -6173
Inclinazione del carico in direzione x: 4
Inclinazione del carico in direzione y: -1
Angolo di attrito di progetto: 19
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 486
Resistenza di progetto: 1932
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 3.98

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 18
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -9867
Resistenza di progetto: 24512
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 2.48

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: 499
Forza risultante agente in direzione y: -57
Forza risultante agente in direzione z: -9867
Momento risultante agente attorno x: -1.05
Momento risultante agente attorno y: 507.61
Inclinazione del carico in direzione x: 3

Inclinazione del carico in direzione y: 0
Eccentricità del carico in direzione x: 0.05
Eccentricità del carico in direzione y: 0
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 0.4
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 14.7
Sovraccarico di progetto: 270
Peso specifico di progetto del suolo: 1800
Angolo di attrito di progetto: 28

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|---|---|---|---|--------------|
| 25.8 | 1.02 | 1.15 | 0.94 | 1 | 1 | 1 | 1 | Coesione |
| 14.72 | 1.01 | 1.11 | 0.95 | 1 | 1 | 1 | 1 | Sovraccarico |
| 16.72 | 0.99 | 1 | 0.9 | 1 | 1 | 1 | 1 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 0.4
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 14
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -6173
Resistenza di progetto: 19979
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 3.24

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: 483
Forza risultante agente in direzione y: -56
Forza risultante agente in direzione z: -6173
Momento risultante agente attorno x: -1.08
Momento risultante agente attorno y: 504.5
Inclinazione del carico in direzione x: 4
Inclinazione del carico in direzione y: -1
Eccentricità del carico in direzione x: 0.08
Eccentricità del carico in direzione y: 0
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 0.4
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 14.64
Sovraccarico di progetto: 270
Peso specifico di progetto del suolo: 1800
Angolo di attrito di progetto: 28
Accelerazione normalizzata massima al suolo: 0.19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|---|---|---|------|--------------|
| 25.8 | 1.02 | 1.15 | 0.91 | 1 | 1 | 1 | 0.94 | Coesione |
| 14.72 | 1.01 | 1.11 | 0.92 | 1 | 1 | 1 | 0.86 | Sovraccarico |
| 16.72 | 0.99 | 1 | 0.85 | 1 | 1 | 1 | 0.86 | Attrito |

Coefficienti di sicurezza minimi

Resistenza a flessione: 5,54
Resistenza a taglio 2,39
Tensioni in combinazione rara: 4,87
Tensioni in combinazione quasi permanente: 4,13
Fessurazione: 999,00
Pressione sul terreno: 4,77

Trave di fondazione a "Piano 1" 6-31

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C fyk = 45000000
Calcestruzzo: C25/30 fck,cub (cubica) = 3000000 fck (cilindrica) = 2490000
Pressione ammissibile in fondazione = 26087

Output campate

Campata n. 1 tra i fili 6 e 31, asta n. 13,14,15,30,31,32,33,34,35,36

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035
Sovreresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|-------|----------|-------|---------|-------|----------|---------|----------|-----------|-------|----------|------|------|------|----------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -270.53 | SLV FO3 | -270.53 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | 172 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | SI |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | | 0 | 0 | 0 | -477 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | SI |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -493.33 | SLU 13 | -493.33 | -46481.57 | 0.05 | 0.000006 | 0 | 0 | 170 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 21080 | 45 | SI |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | | 0.000006 | 0 | 0 | -444 | SLU 13 | 126609 | 13582 | -21080 | 45 | SI |
| 4.44 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 539.24 | SLU 9 | 569.72 | 67568.9 | 0.086 | 0.000006 | 0 | 0 | 191 | SLV FO11 | 126609 | 13582 | 21080 | 45 | SI |
| 4.44 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1008.56 | SLU 13 | -1059.91 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | SI |
| 9.37 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 448.63 | SLU 9 | 451.55 | 67568.9 | 0.086 | 0.000006 | 0 | 0 | 112 | SLV FO9 | 126609 | 13582 | 21080 | 45 | SI |
| 9.37 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1071.56 | SLU 13 | -1115.59 | -46481.57 | 0.05 | 0.000006 | 0 | 0 | -5 | SLU 9 | 126609 | 13582 | -21080 | 45 | SI |
| 14.31 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -556.61 | SLU 13 | -556.61 | -46481.57 | 0.05 | 0.000006 | 0 | 0 | 353 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 21080 | 45 | SI |
| 14.31 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | | 0.000006 | 0 | 0 | -212 | SLU 9 | 126609 | 13582 | -21080 | 45 | SI |
| 14.6 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -462.94 | SLU 13 | -462.94 | -46481.57 | 0.05 | 0.000006 | 0 | 0 | 396 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 21080 | 45 | SI |
| 14.6 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | | 0.000006 | 0 | 0 | -226 | SLU 9 | 126609 | 13582 | -21080 | 45 | SI |
| 14.8 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -263.88 | SLU 6 | -263.88 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | 425 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | SI |
| 14.8 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | | 0 | 0 | 0 | -236 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | SI |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|---|--------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
|---|--------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|-------|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 0 | -192.43 | 12 | 1284 | 29707 | -167.35 | 2 | 1117 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2125 | -1500 | Si |
| 0.2 | -293.28 | 6 | 1958 | 45274 | -159.01 | 2 | 1061 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2119 | -1500 | Si |
| 4.44 | 411.38 | 8 | 4234 | 41187 | 231.57 | 2 | 2383 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2022 | -1512 | Si |
| 4.44 | -482.37 | 6 | 3220 | 74465 | 132.18 | 1 | 2383 | | | | | | | | | | | Si |
| 9.37 | 332.89 | 8 | 3426 | 33328 | 253.9 | 2 | 2613 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2005 | -1510 | Si |
| 9.37 | -484.58 | 6 | 3234 | 74807 | 168.12 | 1 | 2613 | | | | | | | | | | | Si |
| 14.31 | -295.45 | 6 | 1972 | 45610 | -153.16 | 2 | 1022 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2089 | -1490 | Si |
| 14.6 | -261.01 | 6 | 1742 | 40293 | -153.16 | 2 | 1022 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2097 | -1488 | Si |
| 14.8 | -186.43 | 5 | 1244 | 28780 | -163.74 | 2 | 1093 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2102 | -1488 | Si |

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 1
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 26
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Forza risultante agente in direzione x: 410
Forza risultante agente in direzione y: -134
Forza risultante agente in direzione z: -33611
Inclinazione del carico in direzione x: 1
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Adesione di progetto: 600
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 432
Resistenza di progetto: 8073
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 18.7

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 1
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 1
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Forza risultante agente in direzione x: 252
Forza risultante agente in direzione y: -120
Forza risultante agente in direzione z: -26735
Inclinazione del carico in direzione x: 1
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Adesione di progetto: 600
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 279
Resistenza di progetto: 8073
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 28.96

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni non sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 1
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 13
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -34978
Resistenza di progetto: 86482
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 2.47

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: -14
Forza risultante agente in direzione y: -315
Forza risultante agente in direzione z: -34978
Momento risultante agente attorno x: 313.93
Momento risultante agente attorno y: -403.65
Inclinazione del carico in direzione x: 0
Inclinazione del carico in direzione y: -1
Eccentricità del carico in direzione x: -0.01
Eccentricità del carico in direzione y: 0.01
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 0.98
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 14.78
Coesione di progetto: 1700
Sovraccarico di progetto: 2070

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|------|------|------|------|---|---|---|---|--------------|
| 5.14 | 0.01 | 0.34 | 0.02 | 0 | 0 | 1 | 1 | Coesione |
| 1 | 1.04 | 1.24 | 0.98 | 1 | 1 | 1 | 1 | Sovraccarico |
| 0 | 0 | 1 | 0.97 | 1 | 1 | 1 | 1 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Combinazioni sismiche

Lunghezza impronta (direzione x locale): 14.8
Larghezza impronta (direzione y locale): 1
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 14
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -26739
Resistenza di progetto: 87412
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3

Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 3.27

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: 59
Forza risultante agente in direzione y: -206
Forza risultante agente in direzione z: -26739
Momento risultante agente attorno x: 186.1
Momento risultante agente attorno y: -58.48
Inclinazione del carico in direzione x: 0
Inclinazione del carico in direzione y: 0
Eccentricità del carico in direzione x: 0
Eccentricità del carico in direzione y: 0.01
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 0.99
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 14.8
Coesione di progetto: 1700
Sovraccarico di progetto: 2070
Accelerazione normalizzata massima al suolo: 0.19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|------|------|------|------|---|---|---|------|--------------|
| 5.14 | 0.01 | 0.34 | 0.02 | 0 | 0 | 1 | 0.94 | Coesione |
| 1 | 1.04 | 1.24 | 0.99 | 1 | 1 | 1 | 0.88 | Sovraccarico |
| 0 | 0 | 1 | 0.98 | 1 | 1 | 1 | 0.88 | Attrito |

Coefficienti di sicurezza minimi

Resistenza a flessione: 39,01
Resistenza a taglio 47,50
Tensioni in combinazione rara: 76,24
Tensioni in combinazione quasi permanente: 270,78
Fessurazione: 999,00
Pressione sul terreno: 12,28

Trave di fondazione a "Piano 1" 26-31

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C fyk = 45000000
Calcestruzzo: C25/30 fck,cub (cubica) = 3000000 fck (cilindrica) = 2490000
Pressione ammissibile in fondazione = 26087

Output campate

Campata n. 1 tra i fili 26 e 27, asta n. 37,38

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035
Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|--------|---------|-----------|-------|-----------|------|------|------|--------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -61.71 | SLU 13 | -61.71 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -618 | SLU 15 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -276.2 | SLU 15 | -276.2 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -499 | SLU 15 | 126609 | 13582 | -22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -73.48 | SLU 1 | 22.02 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 122 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -284.95 | SLU 15 | -325.18 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -228 | SLU 9 | 126609 | 13582 | -22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 226.92 | SLU 13 | 673.08 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 793 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -311.48 | SLU 9 | -325.18 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 914.96 | SLU 13 | 914.96 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 1357 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -176.74 | SLU 9 | -288 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1203.51 | SLU 13 | 1050.08 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 1534 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -102.64 | SLU 9 | -143.59 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|-------------|----------|---------|-------|-------------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|----------------|----------------|------|
| 0 | -43.18 | 6 | 288 | 6666 | -33.49 | 2 | 224 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2820 | -1758 | Si |
| 0.2 | -196.74 | 9 | 1313 | 30371 | -147.06 | 1 | 982 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2822 | -1755 | Si |
| 0.69 | -240.65 | 9 | 1606 | 37150 | -169.54 | 1 | 1132 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2825 | -1747 | Si |
| 1.45 | 388.14 | 6 | 3995 | 38860 | 77.99 | 2 | 803 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2831 | -1735 | Si |
| 1.45 | -240.75 | 9 | 1607 | 37165 | -169.53 | 1 | 803 | | | | | | | | | | | Si |
| 2.09 | 537.9 | 6 | 5536 | 53854 | 132.74 | 2 | 1366 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2835 | -1724 | Si |
| 2.09 | -196.46 | 8 | 1311 | 30328 | -111.35 | 1 | 1366 | | | | | | | | | | | Si |
| 2.29 | 621.66 | 6 | 6398 | 62240 | 163.55 | 2 | 1683 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2836 | -1721 | Si |
| 2.29 | -69.05 | 8 | 461 | 10660 | 34.86 | 1 | 1683 | | | | | | | | | | | Si |

Campata n. 2 tra i fili 27 e 28, asta n. 39,40,41,42

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035
Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|--------|---------|-----------|-------|-----------|------|------|-------|--------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1202.84 | SLU 13 | 1021.51 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | -1813 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -108.78 | SLU 9 | -159.46 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 859.13 | SLU 13 | 859.13 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1636 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -202.16 | SLU 9 | -399.14 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -929.09 | SLU 14 | -929.09 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | 75 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | | | | | | 0.0000061 | 0 | 0 | -347 | SLU 13 | 126609 | 13582 | -21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 499.08 | SLU 6 | 1111.86 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 1297 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -324.99 | SLU 11 | -652.2 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4141.63 | SLU 13 | 4141.63 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 2945 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4747.57 | SLU 13 | 4434.91 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 3127 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|-----|--------|-------|-------------|----------|---------|-------|-------------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|----------------|----------------|------|
| 0 | 601.05 | 6 | 6186 | 60177 | 157.33 | 2 | 1619 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2836 | -1721 | Si |
| 0 | -80.05 | 8 | 534 | 12358 | 18.26 | 1 | 1619 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.2 | 504.53 | 6 | 5192 | 50513 | 118.57 | 2 | 1220 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2837 | -1718 | Si |
| 0.2 | -361.3 | 9 | 2412 | 55776 | -230.79 | 1 | 1220 | | | | | | | | | | | Si |

Fondazione e interrato in c.a.

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|-------------|----------|---------|-------|-------------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|----------------|----------------|------|
| 1.65 | -697.14 | 9 | 4653 | 107620 | -517.71 | 1 | 3456 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2842 | -1695 | Si |
| 3.48 | 756.46 | 5 | 7785 | 75736 | 42.12 | 2 | 433 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2853 | -1668 | Si |
| 3.48 | -615.24 | 9 | 4106 | 94976 | -438.64 | 1 | 433 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.3 | 2783.5 | 6 | 28647 | 278682 | 615.57 | 2 | 6335 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2857 | -1641 | Si |
| 5.5 | 2968.94 | 6 | 30555 | 297248 | 667.5 | 2 | 6870 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2855 | -1638 | Si |

Campata n. 3 tra i fili 28 e 29, asta n. 43,44,45,46

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|----------|-------|----------|--------|----------|-----------|-------|-----------|------|------|-------|--------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4743.79 | SLU 13 | 4483.21 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | -2606 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 4241.96 | SLU 13 | 4241.96 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | -2425 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1663.35 | SLU 13 | 2267.65 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1165 | SLU 7 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 71.78 | SLU 1 | -74.87 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 3.48 | 0.001754 | 0.053 | 0.002674 | 0.053 | 1000.94 | SLU 13 | 1263.15 | 99330.68 | 0.102 | 0.0000061 | 0 | 0 | 396 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001754 | 0.053 | 0.002674 | 0.053 | -710.27 | SLU 9 | -944.54 | -66665.84 | 0.055 | 0.0000061 | 0 | 0 | -542 | SLU 9 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 3005.94 | SLU 13 | 3005.94 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 1786 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1572.33 | SLU 9 | -1572.33 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -427 | SLU 9 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 3376.53 | SLU 13 | 3183.57 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 1930 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1657.17 | SLU 9 | -1615.05 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -421 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|----------|-------|-------------|----------|---------|-------|-------------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|----------------|----------------|------|
| 0 | 2986.88 | 6 | 30740 | 299043 | 672.04 | 2 | 6916 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2855 | -1638 | Si |
| 0.2 | 2829.16 | 6 | 29116 | 283253 | 624.95 | 2 | 6432 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2853 | -1635 | Si |
| 1.65 | 1514.94 | 6 | 15591 | 151675 | 216.82 | 2 | 2231 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2818 | -1609 | Si |
| 1.65 | -287.38 | 9 | 1918 | 44364 | -192.59 | 1 | 2231 | | | | | | | | | | | Si |
| 3.48 | 514.18 | 6 | 5129 | 49912 | -458.77 | 1 | 2969 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2753 | -1575 | Si |
| 3.48 | -672.9 | 8 | 4355 | 100681 | -458.77 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.3 | 1301.86 | 6 | 13398 | 130342 | -476.95 | 1 | 3183 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2673 | -1545 | Si |
| 5.3 | -1104.12 | 8 | 7370 | 170446 | -476.95 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.5 | 1387.55 | 6 | 14280 | 138920 | -459.8 | 1 | 3069 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2662 | -1542 | Si |
| 5.5 | -1133.09 | 8 | 7563 | 174919 | -459.8 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |

Campata n. 4 tra i fili 29 e 30, asta n. 47,48,49,50

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | AInf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|----------|--------|----------|-----------|-------|-----------|------|------|-------|----------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 3380.82 | SLU 13 | 3178.48 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 162 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1654.29 | SLU 9 | -1638.12 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -2023 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 2991.28 | SLU 13 | 2991.28 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 166 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1621.44 | SLU 9 | -1621.44 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -1882 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 967.62 | SLU 13 | 1451.57 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 169 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 1.65 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1372.07 | SLU 9 | -1449.41 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000061 | 0 | 0 | -930 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 214.66 | SLU 13 | 295.36 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 258 | SLV FO11 | 126609 | 13582 | 21455 | 45 | Si |
| 3.48 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -1102.87 | SLU 9 | -1159.26 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1062.58 | SLU 13 | 1062.58 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000061 | 0 | 0 | 823 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 21455 | 45 | Si |
| 5.3 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -968.63 | SLU 9 | -986.79 | -46481.57 | 0.05 | | | | | | | | | | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1233.68 | SLU 13 | 1144.5 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 892 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 5.5 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -963.98 | SLU 9 | -965.73 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | 0 | SLU 1 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|----------|-------|-------------|----------|---------|-------|-------------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|----------------|----------------|------|
| 0 | 1371.3 | 6 | 14113 | 137293 | -462.44 | 1 | 3087 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2662 | -1542 | Si |
| 0 | -1149.63 | 8 | 7673 | 177473 | -462.44 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.2 | 1272.92 | 6 | 13100 | 127444 | -498.59 | 1 | 3328 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2651 | -1539 | Si |
| 0.2 | -1139.26 | 8 | 7604 | 175872 | -498.59 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 1.65 | 471.04 | 6 | 4848 | 47160 | -531.41 | 1 | 3547 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2559 | -1521 | Si |
| 1.65 | -1030.05 | 8 | 6875 | 159013 | -531.41 | 1 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 3.48 | -839.69 | 8 | 5605 | 129626 | -516.71 | 2 | 3449 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2431 | -1503 | Si |
| 5.3 | 338.59 | 6 | 3485 | 33899 | -497.82 | 2 | 3323 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2299 | -1493 | Si |
| 5.3 | -725.51 | 8 | 4842 | 111999 | -497.82 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 5.5 | 382.46 | 6 | 3936 | 38292 | -496.54 | 2 | 3314 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2283 | -1492 | Si |
| 5.5 | -712.12 | 8 | 4753 | 109933 | -496.54 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |

Campata n. 5 tra i fili 30 e 31, asta n. 51,52

Sezione a T rovescia H tot. 1.05 H ala 0.3 B ala 1 B anima 0.4 Cs 0.035 Ci 0.035

Sovraresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

| x | Asup | cs | Ainf | ci | Mela | comb. | MEd | MRd | x/d | Ast | Afp+ | Afp- | VEd | comb. | VRcd | VRd | VRsd | teta | Ver. |
|------|----------|-------|---------|-------|---------|--------|---------|-----------|-------|-----------|------|------|------|--------|--------|-------|--------|------|------|
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1234.99 | SLU 13 | 1148.84 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 480 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -957.76 | SLU 9 | -909.72 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -861 | SLU 13 | 126609 | 15548 | 0 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 1069.48 | SLU 13 | 1069.48 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 470 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 0.2 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -862.8 | SLU 9 | -862.8 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -796 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 717.71 | SLU 13 | 1040.11 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 443 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 0.69 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -640.51 | SLU 9 | -845.44 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -651 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 296.9 | SLU 13 | 527.29 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 402 | SLU 9 | 126609 | 15548 | 22411 | 45 | Si |
| 1.45 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -318.09 | SLU 9 | -504.36 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -460 | SLU 13 | 126609 | 15548 | -22411 | 45 | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 44.35 | SLU 13 | 213.71 | 67568.9 | 0.086 | 0.0000064 | 0 | 0 | 368 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 22411 | 45 | Si |
| 2.09 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -72.07 | SLU 9 | -242.9 | -46481.57 | 0.05 | 0.0000064 | 0 | 0 | -336 | SLU 13 | 126609 | 13582 | -22411 | 45 | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | 0.46 | SLU 9 | 10.72 | 67568.9 | 0.086 | 0 | 0 | 0 | 357 | SLU 9 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | Si |
| 2.29 | 0.001206 | 0.053 | 0.00181 | 0.053 | -19.66 | SLU 13 | -35.27 | -46481.57 | 0.05 | 0 | 0 | 0 | -304 | SLU 13 | 126609 | 13582 | 0 | 45 | Si |

Verifiche in esercizio e pressioni in fondazione

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srm | wkIR | wkIF | wkIQP | srm | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|-------------|----------|---------|-------|-------------|-----|------|------|-------|-----|------|------|-------|----------------|----------------|------|
| 0 | 392.24 | 6 | 4037 | 39271 | -475.48 | 2 | 3174 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2283 | -1492 | Si |
| 0 | -672 | 8 | 4485 | 103740 | -475.48 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.2 | 361.41 | 6 | 3719 | 36184 | -452.77 | 2 | 3022 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2268 | -1492 | Si |
| 0.2 | -637.58 | 8 | 4256 | 98425 | -452.77 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 0.69 | 350 | 6 | 3602 | 35041 | -444.38 | 2 | 2966 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2230 | -1490 | Si |
| 0.69 | -624.84 | 8 | 4171 | 96458 | -444.38 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 1.45 | 159.88 | 6 | 1645 | 16007 | -273.99 | 2 | 1829 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2170 | -1489 | Si |
| 1.45 | -373.89 | 8 | 2496 | 57718 | -273.99 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |

| x | Mese.R | Comb. | sigma c. | sigma f. | Mese.QP | Comb. | sigma c. | srmi | wkiR | wkiF | wkiQP | srms | wksR | wksF | wksQP | sigma t.max | sigma t.min | Ver. |
|------|---------|-------|----------|----------|---------|-------|----------|------|------|------|-------|------|------|------|-------|-------------|-------------|------|
| 2.09 | 55.91 | 6 | 575 | 5598 | -135.85 | 2 | 907 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2118 | -1488 | Si |
| 2.09 | -180.56 | 8 | 1205 | 27873 | -135.85 | 2 | 0 | | | | | | | | | | | Si |
| 2.29 | -26.34 | 6 | 176 | 4067 | -20.77 | 1 | 139 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -2102 | -1488 | Si |

Verifica di scorrimento sul piano di posa**Combinazioni non sismiche**

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08

Larghezza impronta (direzione y locale): 1

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 26

Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)

Forza risultante agente in direzione x: -21

Forza risultante agente in direzione y: -813

Forza risultante agente in direzione z: -51000

Inclinazione del carico in direzione x: 0

Inclinazione del carico in direzione y: -1

Adesione di progetto: 600

Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 813

Resistenza di progetto: 11498

Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1

Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 14.14

Verifica di scorrimento sul piano di posa**Combinazioni sismiche**

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08

Larghezza impronta (direzione y locale): 1

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 15

Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)

Forza risultante agente in direzione x: 186

Forza risultante agente in direzione y: -1541

Forza risultante agente in direzione z: -43058

Inclinazione del carico in direzione x: 0

Inclinazione del carico in direzione y: -2

Adesione di progetto: 600

Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 1552

Resistenza di progetto: 11498

Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1

Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 7.41

Verifica di capacità portante sul piano di posa**Combinazioni non sismiche**

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08

Larghezza impronta (direzione y locale): 1

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 32

Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)

Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -62917

Resistenza di progetto: 115151

Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3

Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 1.83

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: -198

Forza risultante agente in direzione y: -420

Forza risultante agente in direzione z: -62917

Momento risultante agente attorno x: 1342.76

Momento risultante agente attorno y: -26429.52

Inclinazione del carico in direzione x: 0

Inclinazione del carico in direzione y: 0

Eccentricità del carico in direzione x: -0.42

Eccentricità del carico in direzione y: 0.02

Larghezza efficace ($B'=B-2\cdot e$): 0.96Lunghezza efficace ($L'=L-2\cdot e$): 20.24

Coesione di progetto: 1700

Sovraccarico di progetto: 2070

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|------|------|------|------|---|---|---|---|--------------|
| 5.14 | 0.01 | 0.34 | 0.02 | 0 | 0 | 1 | 1 | Coesione |
| 1 | 1.03 | 1.24 | 0.99 | 1 | 1 | 1 | 1 | Sovraccarico |
| 0 | 0 | 1 | 0.98 | 1 | 1 | 1 | 1 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa**Combinazioni sismiche**

Lunghezza impronta (direzione x locale): 21.08

Larghezza impronta (direzione y locale): 1

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 15

Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)

Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -43058

Resistenza di progetto: 104491

Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3

Coefficiente di sicurezza normalizzato (Rd/Ed): 2.43

Parametri utilizzati nel calcolo

Forza risultante agente in direzione x: 186

Forza risultante agente in direzione y: -1541

Forza risultante agente in direzione z: -43058
 Momento risultante agente attorno x: 1982.12
 Momento risultante agente attorno y: -17456.68
 Inclinazione del carico in direzione x: 0
 Inclinazione del carico in direzione y: -2
 Eccentricità del carico in direzione x: -0.41
 Eccentricità del carico in direzione y: 0.05
 Larghezza efficace ($B'=B-2 \cdot e$): 0.91
 Lunghezza efficace ($L'=L-2 \cdot e$): 20.27
 Coesione di progetto: 1700
 Sovraccarico di progetto: 2070
 Accelerazione normalizzata massima al suolo: 0.19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|------|------|------|------|---|---|---|------|--------------|
| 5.14 | 0.01 | 0.34 | 0.09 | 0 | 0 | 1 | 0.94 | Coesione |
| 1 | 1.03 | 1.24 | 0.93 | 1 | 1 | 1 | 0.88 | Sovraccarico |
| 0 | 0 | 1 | 0.9 | 1 | 1 | 1 | 0.88 | Attrito |

Coefficienti di sicurezza minimi

Resistenza a flessione: 15,93
 Resistenza a taglio 7,28
 Tensioni in combinazione rara: 21,01
 Tensioni in combinazione quasi permanente: 114,92
 Fessurazione: 999,00
 Pressione sul terreno: 9,13

6.4.2 Verifiche piastre e pareti C.A.

nod.: nodo del modello FEM

sez.: tipo di sezione (o = orizzontale, v = verticale)

B: base della sezione

H: altezza della sezione

Af+: area di acciaio dal lato B (inferiore per le piastre))

Af-: area di acciaio dal lato A (superiore per le piastre))

c+: copriferro dal lato B (inferiore per le piastre))

c-: copriferro dal lato A (superiore per le piastre))

sc: tensione sul calcestruzzo in esercizio

comb ; c: combinazione di carico

c.s.: coefficiente di sicurezza

N: sforzo normale di calcolo

M: momento flettente di calcolo

Mu: momento flettente ultimo

Nu: sforzo normale ultimo

sf: tensione sull'acciaio in esercizio

Wk: apertura caratteristica delle fessure

Sm: distanza media fra le fessure

st: sigma a trazione nel calcestruzzo in condizioni non fessurate

fck: resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo

fcd: resistenza a compressione di calcolo del calcestruzzo

fctd: resistenza a trazione di calcolo del calcestruzzo

Hcr: altezza critica

q.Hcr: *quota della sezione alla altezza critica

hw: altezza della parete

lw: lunghezza della parete

n.p.: numero di piani

hs: altezza dell'interpiano

Mxd: momento di progetto attorno all'asse x (fuori piano)

Myd: momento di progetto attorno all'asse y (nel piano)

NEd: sforzo normale di progetto

MEd: Momento flettente di progetto di progetto

VEd: sforzo di taglio di progetto

Ngrav.: sforzo normale dovuto ai carichi gravitazionali

NReale.: sforzo normale derivante dall'analisi

VRcd: resistenza a taglio dovuta alle bielle di calcestruzzo

epsilon: coefficiente di maggiorazione del taglio derivante dall'analisi

alfaS: $MEd/(VEd \cdot lw)$ formula 7.4.15

At: area tesa di acciaio

roh: rapporto tra area della sezione orizzontale dell'armatura di anima e l'area della sezione di calcestruzzo

rov: rapporto tra area della sezione verticale dell'armatura di anima e l'area della sezione di calcestruzzo

VRsd: resistenza a taglio della sezione con armature

Somma(Asj)- Ai: somma delle aree delle barre verticali che attraversano la superficie di scorrimento

csi: altezza della parte compressa normalizzata all'altezza della sezione

Vdd: contributo dell'effetto spinotto delle armature verticali

Vfd: contributo della resistenza per attrito

Vid: contributo delle armature inclinate presenti alla base

VRd,s: valore di progetto della resistenza a taglio nei confronti dello scorrimento

M01: momento flettente inferiore per verifica instabilità

M02: momento flettente superiore per verifica instabilità

etot: eccentricità complessiva EC2 12.6.5.2 (12.12)

Fi: coefficiente riduttivo EC2 12.6.5.2 (12.11)

l0: lunghezza libera di inflessione

beta: coefficiente EC2 12.6.5.1 (12.9)

Nrd: resistenza di progetto EC2 12.6.5.2 (12.10)

l,lim: snellezza limite EC2 12.6.5.1 (4)

At: area di calcestruzzo del traverso in parete con blocco cassero in legno

Vr,cls: resistenza a taglio in assenza di armatura orizzontale in parete con blocco cassero in legno

Mu: momento resistente ultimo del singolo traverso in parete con blocco cassero in legno

Hp: resistenza a trazione dell'elemento teso in parete con blocco cassero in legno

R: fattore di efficienza in parete con blocco cassero in legno

Vr,s: contributo alla resistenza a taglio della armatura orizzontale in parete con blocco cassero in legno

Vrd: resistenza a taglio per trazione del diagonale in parete con blocco cassero in legno

l: luce netta della trave di collegamento

h: altezza della trave di collegamento

b: spessore della trave di collegamento

d: altezza utile della trave di collegamento

Asi: area complessiva della armatura a X

M,plast: momenti resistenti della trave a filo appoggio

T,plast: sforzi di taglio nella trave derivanti da gerarchia delle resistenze

N: fattore di capacità portante, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

S: fattore correttivo per la forma della fondazione, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

D: fattore correttivo per la profondità del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

I: fattore correttivo per l'inclinazione del carico, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

B: fattore correttivo per l'inclinazione del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

G: fattore correttivo per l'inclinazione del pendio, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

P: fattore correttivo per punzonamento del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

E: fattore correttivo per l'inerzia sismica del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)

Tipo: tipologia del fattore di portanza, per coesione (c), sovraccarico (q) o attrito (g)

Piastra a "Falda 1"

Valori in daN, cm

C25/30: rck 300

fyk 4500

Verifica di stato limite ultimo

| nod | sez | B | H | Af+ | Af- | c+ | c- | c.s. | comb | N | M | Nu | Mu |
|-----|-----|-----|----|------|------|-----|-----|--------|----------|---|--------|----|--------|
| 862 | o | 88 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | 37.247 | 13 SLV F | 0 | 19110 | 0 | 711813 |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | 3.985 | 15 SLU | 0 | 190470 | 0 | 758949 |

Combinazione rara

| | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----|---|-----|----|------|------|-----|-----|------------|---------|---------|------------|---------|---------|------------|------|----------|
| 862 | o | 88 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -2.7 9 ra | 0.00E00 | 1.36E04 | 80.6 9 ra | 0.00E00 | 1.36E04 | 0.00999.00 | 1.2 | 0.0 9 ra |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -21.1 10 r | 0.00E00 | 1.37E05 | 743.8 10 r | 0.00E00 | 1.37E05 | 0.00999.00 | 10.1 | 0.0 12 r |

Combinazione frequente

| | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----|---|-----|----|------|------|-----|-----|------------|---------|---------|------------|---------|---------|------|------|-----|----------|
| 862 | o | 88 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -2.6 1 fr | 0.00E00 | 1.29E04 | 76.4 1 fr | 0.00E00 | 1.29E04 | 0.00 | 0.40 | 1.2 | 0.0 1 fr |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -19.9 7 fr | 0.00E00 | 1.29E05 | 700.9 7 fr | 0.00E00 | 1.29E05 | 0.00 | 0.40 | 9.5 | 0.0 6 fr |

Combinazione quasi permanente

| | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----|---|-----|----|------|------|-----|-----|------------|---------|---------|------------|---------|---------|------|------|------|----------|
| 862 | o | 88 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -2.6 1 q. | 0.00E00 | 1.27E04 | 75.3 1 q. | 0.00E00 | 1.27E04 | 0.00 | 0.30 | 1.2 | 0.0 1 q. |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -19.5 1 q. | 0.00E00 | 1.27E05 | 688.4 1 q. | 0.00E00 | 1.27E05 | 0.00 | 0.30 | 10.1 | 0.0 2 q. |

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Area di ingombro esterno minore: 324455

Angolo di rotazione corrispondente all'ingombro minore (deg): 0

Rapporto di forma trovato (area ingombro esterno/area fondazione): .73

Coordinata X del centro impronta: 514

Coordinata Y del centro impronta: 151

Coordinata Z del centro impronta: -166

Lato minore B dell'impronta: 352

Lato maggiore L dell'impronta: 1260

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 443127

Verifica di scorrimento sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 10

Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)

Forza risultante agente in direzione x: -80.72

Forza risultante agente in direzione y: -12609.15

Forza risultante agente in direzione z: -60494.9

Inclinazione del carico in direzione x (deg): -0.08

Inclinazione del carico in direzione y (deg): -11.77

Angolo di attrito di progetto (deg): 19

Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 12609.41

Resistenza di progetto: 18936.42

Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1

Coefficiente di sicurezza normalizzato ks min (Rd/Ed): 1.5

Verifica di scorrimento sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 6

Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)

Forza risultante agente in direzione x: -2525.22

Forza risultante agente in direzione y: -14512.2

Forza risultante agente in direzione z: -51324.87

Inclinazione del carico in direzione x (deg): -2.82

Fondazione e interrato in c.a.

Inclinazione del carico in direzione y (deg): -15.79
Angolo di attrito di progetto (deg): 19
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 14730.27
Resistenza di progetto: 16065.97
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato ks min (Rd/Ed): 1.09

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 19
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -71759.56
Resistenza di progetto: 131343.27
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 1.83

Parametri utilizzati nel calcolo:
Forza risultante agente in direzione x: 213.93
Forza risultante agente in direzione y: -12186.6
Forza risultante agente in direzione z: -71759.56
Momento agente in direzione x: -2223629.14
Momento agente in direzione y: 1056298.16
Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0.17
Inclinazione del carico in direzione y (deg): -9.64
Eccentricità del carico in direzione x: 14.72
Eccentricità del carico in direzione y: -30.99
Impronta al suolo (BxL): 1260 x 352
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 289.8
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 1230.25
Peso specifico di progetto del suolo : 0.0018
Angolo di attrito di progetto (deg): 28
Inclinazione del piano di posa di progetto (deg): 42.93

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 25.80 | 1.13 | 1.00 | 0.69 | 0.71 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | Coesione |
| 14.72 | 1.13 | 1.00 | 0.71 | 0.36 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | Sovraccarico |
| 16.72 | 0.91 | 1.00 | 0.59 | 0.36 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 5
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -51324.87
Resistenza di progetto: 73445.61
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 1.43

Parametri utilizzati nel calcolo:
Forza risultante agente in direzione x: -2525.22
Forza risultante agente in direzione y: -14512.2
Forza risultante agente in direzione z: -51324.87
Momento agente in direzione x: -1560199.98
Momento agente in direzione y: 1210925.55
Inclinazione del carico in direzione x (deg): -2.82
Inclinazione del carico in direzione y (deg): -15.79
Eccentricità del carico in direzione x: 23.59
Eccentricità del carico in direzione y: -30.4
Impronta al suolo (BxL): 1260 x 352
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 290.98
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 1212.51
Peso specifico di progetto del suolo : 0.0018
Angolo di attrito di progetto (deg): 28
Inclinazione del piano di posa di progetto (deg): 42.93
Accelerazione normalizzata massima al suolo: .19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 25.80 | 1.14 | 1.00 | 0.51 | 0.71 | 1.00 | 1.00 | 0.94 | Coesione |
| 14.72 | 1.13 | 1.00 | 0.55 | 0.36 | 1.00 | 1.00 | 0.86 | Sovraccarico |
| 16.72 | 0.90 | 1.00 | 0.39 | 0.36 | 1.00 | 1.00 | 0.86 | Attrito |

Platea a "Piano 0"

Valori in daN, cm
C25/30: rck 300
fyk 4500

Verifica di stato limite ultimo

| nod | sez | B | H | Af+ | Af- | c+ | c- | c.s. | comb | N | M | Nu | Mu |
|-----|-----|-----|----|------|------|-----|-----|-------|--------|---|--------|----|--------|
| 431 | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | 2.066 | 15 SLU | 0 | 355009 | 0 | 733327 |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | 2.035 | 11 SLU | 0 | 372958 | 0 | 758949 |
| 558 | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | 2.424 | 3 SLU | 0 | 302492 | 0 | 733327 |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | 2.197 | 14 SLU | 0 | 345370 | 0 | 758949 |

Combinazione rara

| nod | sez | B | H | Af+ | Af- | c+ | c- | sc | c | N | M | sf | c | N | M | Wk(mm) | Wlim | st | Sm(mm) | c |
|-----|-----|-----|----|------|------|-----|-----|-------|------|---------|---------|--------|------|---------|---------|------------|------|-----|--------|---|
| 431 | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -47.4 | 10 r | 0.00E00 | 2.53E05 | 1486.7 | 10 r | 0.00E00 | 2.53E05 | 0.00999.00 | 20.3 | 0.0 | 12 r | r |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -40.9 | 9 ra | 0.00E00 | 2.66E05 | 1443.3 | 9 ra | 0.00E00 | 2.66E05 | 0.00999.00 | 19.6 | 0.0 | 12 r | r |
| 558 | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -40.0 | 9 ra | 0.00E00 | 2.14E05 | 1254.1 | 9 ra | 0.00E00 | 2.14E05 | 0.00999.00 | 17.1 | 0.0 | 12 r | r |

| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------|--|---|-----|-----|------|------|-----|-----|-------|----|----|---------|---------|--------|----|--------|---------|---------|------------|------|------|-----|---|----|
| | | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -37.6 | 11 | r | 0.00E00 | 2.44E05 | 1325.0 | 11 | r | 0.00E00 | 2.44E05 | 0.00999.00 | 18.0 | 0.0 | 12 | r | |
| Combinazione frequente | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| nod sez | | B | H | Af+ | Af- | c+ | c- | sc | c | N | M | sf | c | N | M | Wk(mm) | Wklim | st | Sm(mm) | c | | | | |
| 431 | | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -41.0 | 7 | fr | 0.00E00 | 2.19E05 | 1286.8 | 7 | fr | 0.00E00 | 2.19E05 | 0.00 | 0.40 | 17.6 | 0.0 | 6 | fr |
| | | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -35.3 | 1 | fr | 0.00E00 | 2.30E05 | 1245.5 | 1 | fr | 0.00E00 | 2.30E05 | 0.00 | 0.40 | 16.9 | 0.0 | 6 | fr |
| 558 | | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -33.5 | 1 | fr | 0.00E00 | 1.79E05 | 1052.2 | 1 | fr | 0.00E00 | 1.79E05 | 0.00 | 0.40 | 14.4 | 0.0 | 6 | fr |
| | | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -31.8 | 7 | fr | 0.00E00 | 2.07E05 | 1123.0 | 7 | fr | 0.00E00 | 2.07E05 | 0.00 | 0.40 | 15.2 | 0.0 | 6 | fr |

| Combinazione quasi permanente | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-------------------------------|-----|-----|----|------|------|-----|-----|-------|---|----|---------|---------|--------|---|----|---------|---------|------|--------|------|----------|
| nod | sez | B | H | Af+ | Af- | c+ | c- | sc | c | N | M | sf | c | N | M | Wk(mm) | Wklim | st | Sm(mm) | c | |
| 431 | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -38.9 | 1 | q. | 0.00E00 | 2.08E05 | 1220.0 | 1 | q. | 0.00E00 | 2.08E05 | 0.00 | 0.30 | 17.6 | 0.0 2 q. |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -33.5 | 1 | q. | 0.00E00 | 2.18E05 | 1179.9 | 1 | q. | 0.00E00 | 2.18E05 | 0.00 | 0.30 | 17.4 | 0.0 2 q. |
| 558 | o | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 5.9 | 5.9 | -31.4 | 1 | q. | 0.00E00 | 1.68E05 | 985.2 | 1 | q. | 0.00E00 | 1.68E05 | 0.00 | 0.30 | 14.2 | 0.0 2 q. |
| | v | 100 | 25 | 10.1 | 10.1 | 4.3 | 4.3 | -29.9 | 1 | q. | 0.00E00 | 1.95E05 | 1055.7 | 1 | q. | 0.00E00 | 1.95E05 | 0.00 | 0.30 | 15.5 | 0.0 2 q. |

Verifica a punzonamento

Perimetro al nodo 431
 Tipo: (NON minimizzato)
 media delle altezze utili d = 20,7 cm

Verifica del perimetro u0 = 120,0 cm
 combinazione 2
 SLU
 Reazione terreno = 454,4 daN
 peso blocco cls*1.3 = -76,3 daN
 Il peso del blocco non è stato computato nel calcolo
 sforzo normale = -20770,1 daN
 beta =1.15
 ved = 9.405 < vrd,max = 28.22

Verifica del perimetro ul = 373,5 cm offset pilastro a =41,40 cm = 2*d
 combinazione 2
 SLU
 Reazione terreno = 4840,2 daN
 peso blocco cls*1.3 = -338,9 daN
 sforzo normale = -20770,1 daN
 beta =1.15
 Area prevista in ogni perimetro di spille Asw = 0,0 cm^2
 Asw area di sagomati =0,0 cm^2
 ro,lx =0,46 %; ro,ly =0,49 %
 ved = 2,42<vrd = Vrd,c*2*d/a = 5,42 daN/cm²
 ved < vrd,c non serve armatura

Perimetro al nodo 558
 Tipo: (NON minimizzato)
 media delle altezze utili d = 20,7 cm

Verifica del perimetro u0 = 120,0 cm
 combinazione 11
 SLU
 Reazione terreno = 446,8 daN
 peso blocco cls*1.3 = -76,3 daN
 Il peso del blocco non è stato computato nel calcolo
 sforzo normale = -19743,3 daN
 beta =1.15
 ved = 8.934 < vrd,max = 28.22

Verifica del perimetro ul = 373,5 cm offset pilastro a =41,40 cm = 2*d
 combinazione 11
 SLU
 Reazione terreno = 4818,0 daN
 peso blocco cls*1.3 = -338,9 daN
 sforzo normale = -19743,3 daN
 beta =1.15
 Area prevista in ogni perimetro di spille Asw = 0,0 cm^2
 Asw area di sagomati =0,0 cm^2
 ro,lx =0,52 %; ro,ly =0,49 %
 ved = 2,27<vrd = Vrd,c*2*d/a = 5,54 daN/cm²
 ved < vrd,c non serve armatura

Perimetro al nodo 244
 Tipo: (NON minimizzato)
 media delle altezze utili d = 20,7 cm

Verifica del perimetro u0 = 140,0 cm
 combinazione 2
 SLU
 Reazione terreno = 552,0 daN
 peso blocco cls*1.3 = -101,2 daN
 Il peso del blocco non è stato computato nel calcolo
 sforzo normale = -12149,3 daN
 beta =1.15
 ved = 4.602 < vrd,max = 28.22

Verifica del perimetro ul = 277,2 cm offset pilastro a =22,40 cm = 1.082*d
 combinazione 2
 SLU
 Reazione terreno = 2590,8 daN
 peso blocco cls*1.3 = -220,9 daN
 sforzo normale = -12149,3 daN

Fondazione e interrato in c.a.

beta =1.15
Area prevista in ogni perimetro di spille $Asw = 0,0 \text{ cm}^2$
 Asw area di sagomati =0,0 cm^2
 $ro, lx = 0,49 \%$; $ro, ly = 0,49 \%$
 $ved = 1,96 < vrd = Vrd, c \cdot 2 \cdot d / a = 10,13 \text{ daN/cm}^2$
 $ved < vrd, c$ non serve armatura

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo
Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Coordinata X del centro impronta: 514
Coordinata Y del centro impronta: 829
Coordinata Z del centro impronta: -305
Lato minore B dell'impronta: 1057
Lato maggiore L dell'impronta: 1078
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 1138937

Verifica di scorrimento sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 10
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Forza risultante agente in direzione x: 146.51
Forza risultante agente in direzione y: -84291.49
Forza risultante agente in direzione z: -285852.38
Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0.03
Inclinazione del carico in direzione y (deg): -16.43
Angolo di attrito di progetto (deg): 23
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 84291.62
Resistenza di progetto: 110306.49
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato $k_s \text{ min (Rd/Ed)}$: 1.31

Verifica di scorrimento sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 6
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Forza risultante agente in direzione x: -12576.03
Forza risultante agente in direzione y: -89045.25
Forza risultante agente in direzione z: -249675.09
Inclinazione del carico in direzione x (deg): -2.88
Inclinazione del carico in direzione y (deg): -19.63
Angolo di attrito di progetto (deg): 23
Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 89928.94
Resistenza di progetto: 96346.17
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1
Coefficiente di sicurezza normalizzato $k_s \text{ min (Rd/Ed)}$: 1.07

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 22
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -401218.77
Resistenza di progetto: 7482970.91
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato $k_p \text{ min (Rd/Ed)}$: 18.65

Parametri utilizzati nel calcolo:

Forza risultante agente in direzione x: 2000.88
Forza risultante agente in direzione y: -100475.19
Forza risultante agente in direzione z: -401218.77
Momento agente in direzione x: -6599703.81
Momento agente in direzione y: 1450999.62
Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0.29
Inclinazione del carico in direzione y (deg): -14.06
Eccentricità del carico in direzione x: 3.62
Eccentricità del carico in direzione y: -16.45
Impronta al suolo (BxL): 1078 x 1057
Larghezza efficace ($B' = B - 2 \cdot e$): 1023.72
Lunghezza efficace ($L' = L - 2 \cdot e$): 1070.68
Sovraccarico di progetto: .05
Peso specifico di progetto del suolo : 0.0019
Angolo di attrito di progetto (deg): 35

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 46.12 | 1.69 | 1.01 | 0.64 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | Coesione |
| 33.30 | 1.67 | 1.01 | 0.65 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | Sovraccarico |
| 48.03 | 0.62 | 1.00 | 0.48 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | Attrito |

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 13
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -250674.66
Resistenza di progetto: 4545617.74
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato $k_p \text{ min (Rd/Ed)}$: 18.13

Parametri utilizzati nel calcolo:

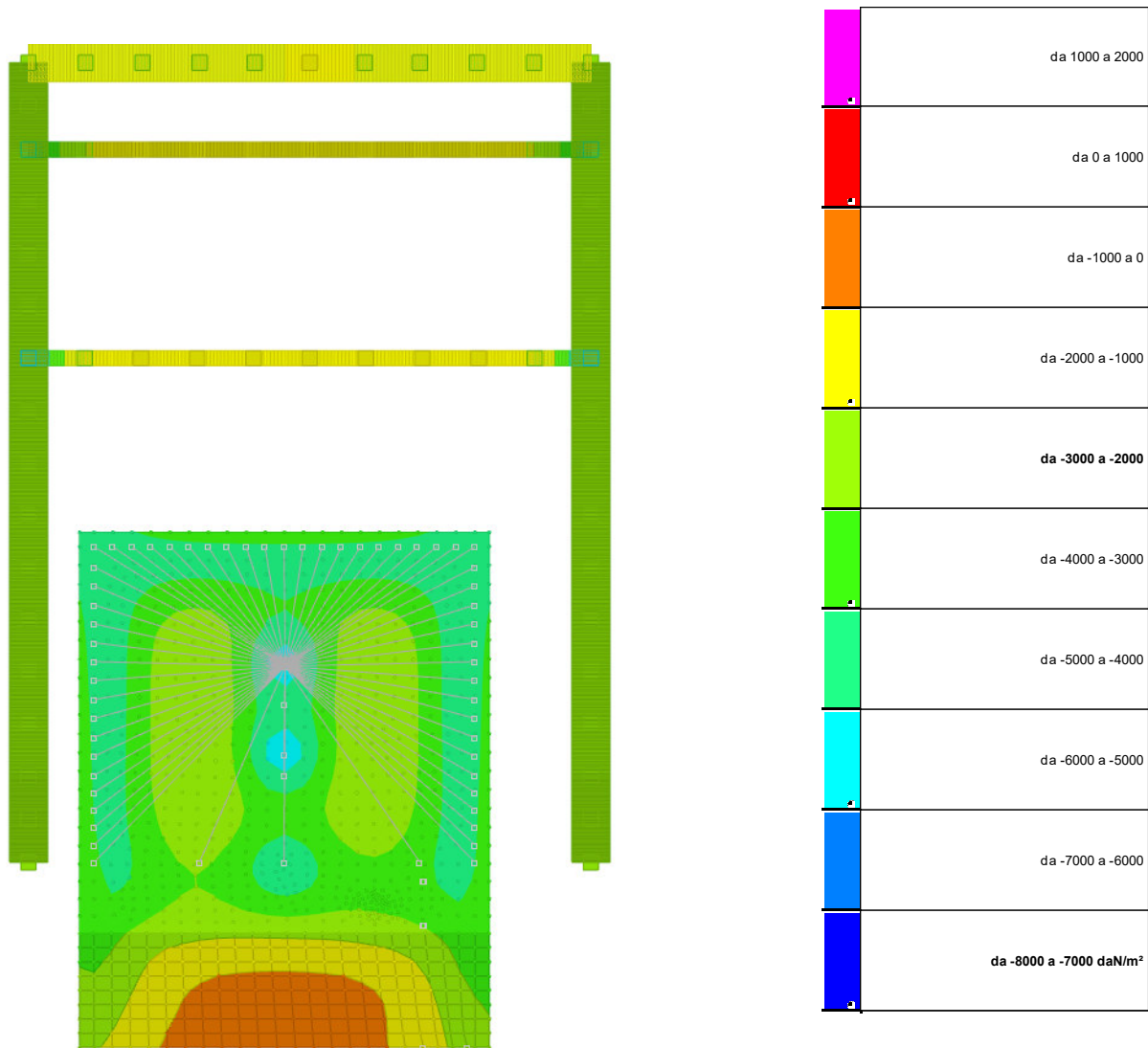
Forza risultante agente in direzione x: 43927.07
Forza risultante agente in direzione y: -74482.38

Forza risultante agente in direzione z: -250674.66
 Momento agente in direzione x: -2590064.23
 Momento agente in direzione y: 8942251.18
 Inclinazione del carico in direzione x (deg): 9.94
 Inclinazione del carico in direzione y (deg): -16.55
 Eccentricità del carico in direzione x: 35.67
 Eccentricità del carico in direzione y: -10.33
 Impronta al suolo (BxL): 1078 x 1057
 Larghezza efficace (B'=B-2*e): 1006.56
 Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 1035.95
 Sovraccarico di progetto: .05
 Peso specifico di progetto del suolo : 0.0019
 Angolo di attrito di progetto (deg): 35
 Accelerazione normalizzata massima al suolo: .19

Fattori di capacità portante

| N | S | D | I | B | G | P | E | Tipo |
|-------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 46.12 | 1.70 | 1.01 | 0.52 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 0.94 | Coesione |
| 33.30 | 1.68 | 1.01 | 0.53 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 0.90 | Sovraccarico |
| 48.03 | 0.61 | 1.00 | 0.35 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 0.90 | Attrito |

6.4.3 Pressioni terreno in SLU



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglia SLU.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Compressione estrema massima -5867.2 al nodo di indice 431, di coordinate x = 5.13, y = 7.73, z = -2.93, nel contesto SLU 15.

Spostamento estremo minimo -0.0039138 al nodo di indice 1401, di coordinate x = 13.2, y = 11.3, z = -0.13, nel contesto SLU 13.

Spostamento estremo massimo -0.000049 al nodo di indice 1317, di coordinate x = 3.98, y = 0, z = -0.17, nel contesto SLU 1.

| Nodo | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| Ind. | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 3 | SLU 15 | -0.0003145 | -3145.3 | SLU 1 | -0.0001855 | -1854.7 |
| 4 | SLU 15 | -0.0003324 | -3323.8 | SLU 1 | -0.0001977 | -1977 |
| 5 | SLU 15 | -0.0003236 | -3236.1 | SLU 1 | -0.0001943 | -1943.1 |
| 6 | SLU 15 | -0.0002944 | -2944.2 | SLU 1 | -0.0001778 | -1777.5 |
| 7 | SLU 15 | -0.0002667 | -2667.5 | SLU 1 | -0.0001615 | -1615.4 |
| 8 | SLU 15 | -0.0002456 | -2456.5 | SLU 1 | -0.000149 | -1489.7 |
| 9 | SLU 15 | -0.000231 | -2310.1 | SLU 1 | -0.0001401 | -1400.6 |
| 10 | SLU 15 | -0.0002217 | -2217.3 | SLU 1 | -0.0001341 | -1341.4 |
| 11 | SLU 14 | -0.0002169 | -2168.8 | SLU 1 | -0.0001306 | -1306.2 |
| 12 | SLU 14 | -0.0002156 | -2156.2 | SLU 1 | -0.000129 | -1290.1 |
| 13 | SLU 14 | -0.0002169 | -2169.2 | SLU 1 | -0.0001287 | -1287.4 |
| 14 | SLU 14 | -0.0002192 | -2191.9 | SLU 1 | -0.0001291 | -1290.8 |
| 15 | SLU 14 | -0.0002209 | -2208.8 | SLU 1 | -0.0001293 | -1292.9 |
| 16 | SLU 14 | -0.0002216 | -2216.3 | SLU 1 | -0.0001292 | -1291.8 |
| 17 | SLU 14 | -0.0002227 | -2227.3 | SLU 1 | -0.0001292 | -1292.3 |
| 18 | SLU 14 | -0.0002262 | -2262.2 | SLU 1 | -0.0001302 | -1302.4 |
| 19 | SLU 14 | -0.0002337 | -2337.1 | SLU 1 | -0.0001329 | -1328.6 |
| 20 | SLU 14 | -0.0002441 | -2441.3 | SLU 1 | -0.0001374 | -1374.2 |
| 21 | SLU 14 | -0.0002531 | -2530.8 | SLU 1 | -0.0001436 | -1436.3 |
| 22 | SLU 14 | -0.0002663 | -2662.6 | SLU 1 | -0.0001526 | -1526 |
| 23 | SLU 14 | -0.0002863 | -2862.6 | SLU 1 | -0.000165 | -1650.5 |
| 24 | SLU 14 | -0.0003126 | -3126.3 | SLU 1 | -0.0001806 | -1805.9 |
| 25 | SLU 14 | -0.0003413 | -3413.4 | SLU 1 | -0.0001962 | -1962.3 |
| 26 | SLU 14 | -0.0003549 | -3549.4 | SLU 1 | -0.0002 | -2000 |
| 27 | SLU 14 | -0.0003453 | -3452.7 | SLU 1 | -0.0001891 | -1891.3 |
| 28 | SLU 15 | -0.0003145 | -3145.3 | SLU 1 | -0.0001855 | -1854.7 |
| 29 | SLU 15 | -0.0003324 | -3323.8 | SLU 1 | -0.0001977 | -1977 |
| 30 | SLU 15 | -0.0003236 | -3236.1 | SLU 1 | -0.0001943 | -1943.1 |
| 31 | SLU 15 | -0.0002944 | -2944.2 | SLU 1 | -0.0001778 | -1777.5 |
| 32 | SLU 15 | -0.0002667 | -2667.5 | SLU 1 | -0.0001615 | -1615.4 |
| 33 | SLU 15 | -0.0002456 | -2456.5 | SLU 1 | -0.000149 | -1489.7 |
| 34 | SLU 15 | -0.000231 | -2310.1 | SLU 1 | -0.0001401 | -1400.6 |
| 35 | SLU 15 | -0.0002217 | -2217.3 | SLU 1 | -0.0001341 | -1341.4 |
| 36 | SLU 14 | -0.0002169 | -2168.8 | SLU 1 | -0.0001306 | -1306.2 |
| 37 | SLU 14 | -0.0002156 | -2156.2 | SLU 1 | -0.000129 | -1290.1 |
| 38 | SLU 14 | -0.0002169 | -2169.2 | SLU 1 | -0.0001287 | -1287.4 |
| 39 | SLU 14 | -0.0002192 | -2191.9 | SLU 1 | -0.0001291 | -1290.8 |
| 40 | SLU 14 | -0.0002209 | -2208.8 | SLU 1 | -0.0001293 | -1292.9 |
| 41 | SLU 14 | -0.0002216 | -2216.3 | SLU 1 | -0.0001292 | -1291.8 |
| 42 | SLU 14 | -0.0002227 | -2227.3 | SLU 1 | -0.0001292 | -1292.3 |
| 43 | SLU 14 | -0.0002262 | -2262.2 | SLU 1 | -0.0001302 | -1302.4 |
| 44 | SLU 14 | -0.0002337 | -2337.1 | SLU 1 | -0.0001329 | -1328.6 |
| 45 | SLU 14 | -0.0002441 | -2441.3 | SLU 1 | -0.0001374 | -1374.2 |
| 46 | SLU 14 | -0.0002531 | -2530.8 | SLU 1 | -0.0001436 | -1436.3 |
| 47 | SLU 14 | -0.0002663 | -2662.6 | SLU 1 | -0.0001526 | -1526 |
| 48 | SLU 14 | -0.0002863 | -2862.6 | SLU 1 | -0.000165 | -1650.5 |
| 49 | SLU 14 | -0.0003126 | -3126.3 | SLU 1 | -0.0001806 | -1805.9 |
| 50 | SLU 14 | -0.0003413 | -3413.4 | SLU 1 | -0.0001962 | -1962.3 |
| 51 | SLU 14 | -0.0003549 | -3549.4 | SLU 1 | -0.0002 | -2000 |
| 52 | SLU 14 | -0.0003453 | -3452.7 | SLU 1 | -0.0001891 | -1891.3 |
| 53 | SLU 14 | -0.000272 | -2720.4 | SLU 1 | -0.0001487 | -1486.7 |
| 54 | SLU 14 | -0.000269 | -2690.3 | SLU 1 | -0.0001475 | -1474.9 |
| 55 | SLU 15 | -0.0002583 | -2583 | SLU 1 | -0.0001531 | -1531.3 |
| 56 | SLU 14 | -0.0002492 | -2491.9 | SLU 1 | -0.0001457 | -1457.1 |
| 57 | SLU 15 | -0.0002726 | -2725.9 | SLU 1 | -0.0001621 | -1621.3 |
| 58 | SLU 14 | -0.0002508 | -2508.4 | SLU 1 | -0.0001479 | -1478.7 |
| 59 | SLU 14 | -0.0002538 | -2538.1 | SLU 1 | -0.0001467 | -1467 |
| 60 | SLU 14 | -0.0002833 | -2833.1 | SLU 1 | -0.0001558 | -1557.7 |
| 61 | SLU 14 | -0.0002934 | -2933.6 | SLU 1 | -0.0001644 | -1644.4 |
| 62 | SLU 14 | -0.0002634 | -2633.7 | SLU 1 | -0.0001501 | -1501.1 |
| 63 | SLU 15 | -0.0002948 | -2948 | SLU 1 | -0.0001755 | -1755.3 |
| 64 | SLU 15 | -0.0002704 | -2704.5 | SLU 1 | -0.0001505 | -1504.8 |
| 65 | SLU 15 | -0.000276 | -2759.8 | SLU 1 | -0.0001537 | -1536.6 |
| 66 | SLU 15 | -0.00027 | -2699.6 | SLU 1 | -0.0001491 | -1490.5 |
| 67 | SLU 14 | -0.0002759 | -2758.6 | SLU 1 | -0.0001549 | -1549.5 |
| 68 | SLU 14 | -0.0002833 | -2832.7 | SLU 1 | -0.0001534 | -1533.8 |
| 69 | SLU 14 | -0.0003164 | -3164.4 | SLU 1 | -0.0001797 | -1796.9 |
| 70 | SLU 15 | -0.0003246 | -3246.1 | SLU 1 | -0.0001931 | -1930.8 |
| 71 | SLU 15 | -0.0002885 | -2885 | SLU 1 | -0.0001599 | -1598.7 |
| 72 | SLU 14 | -0.0002836 | -2836.4 | SLU 1 | -0.0001533 | -1533.1 |
| 73 | SLU 14 | -0.0002881 | -2880.5 | SLU 1 | -0.000156 | -1560.3 |
| 74 | SLU 14 | -0.0002942 | -2942.2 | SLU 1 | -0.0001614 | -1614.5 |
| 75 | SLU 14 | -0.0002977 | -2977.1 | SLU 1 | -0.0001646 | -1645.6 |
| 76 | SLU 14 | -0.0002885 | -2884.8 | SLU 1 | -0.0001556 | -1555.8 |
| 77 | SLU 14 | -0.0002879 | -2879 | SLU 1 | -0.0001552 | -1551.8 |
| 78 | SLU 14 | -0.0002905 | -2904.8 | SLU 1 | -0.0001567 | -1566.7 |
| 79 | SLU 15 | -0.0003107 | -3107.3 | SLU 1 | -0.0001795 | -1794.8 |
| 80 | SLU 15 | -0.0003488 | -3488.1 | SLU 1 | -0.0002047 | -2047 |
| 81 | SLU 14 | -0.0003703 | -3702.5 | SLU 1 | -0.0002064 | -2063.8 |
| 82 | SLU 14 | -0.0003426 | -3425.8 | SLU 1 | -0.0001831 | -1830.6 |
| 83 | SLU 14 | -0.0002869 | -2868.9 | SLU 1 | -0.0001549 | -1549.2 |
| 84 | SLU 14 | -0.0002913 | -2912.8 | SLU 1 | -0.0001566 | -1566 |
| 85 | SLU 14 | -0.0003757 | -3756.8 | SLU 1 | -0.0002147 | -2147.3 |
| 86 | SLU 15 | -0.0002861 | -2860.5 | SLU 1 | -0.0001551 | -1551.5 |
| 87 | SLU 14 | -0.0002932 | -2931.6 | SLU 1 | -0.0001575 | -1575.4 |
| 88 | SLU 15 | -0.0003605 | -3605.5 | SLU 1 | -0.0002135 | -2134.9 |
| 89 | SLU 14 | -0.000295 | -2949.9 | SLU 1 | -0.0001586 | -1585.7 |
| 90 | SLU 14 | -0.000352 | -3519.7 | SLU 1 | -0.0002012 | -2012.3 |
| 91 | SLU 14 | -0.0002982 | -2982.3 | SLU 1 | -0.0001615 | -1615.2 |
| 92 | SLU 14 | -0.0002925 | -2925.5 | SLU 1 | -0.0001571 | -1570.7 |
| 93 | SLU 14 | -0.0002966 | -2966.2 | SLU 1 | -0.0001597 | -1597.1 |
| 94 | SLU 14 | -0.0003027 | -3026.7 | SLU 1 | -0.0001647 | -1647.3 |
| 95 | SLU 14 | -0.0002979 | -2978.6 | SLU 1 | -0.0001595 | -1594.9 |
| 96 | SLU 14 | -0.0002993 | -2992.6 | SLU 1 | -0.0001603 | -1603.3 |
| 97 | SLU 14 | -0.0003095 | -3095.1 | SLU 1 | -0.0001698 | -1698.3 |
| 98 | SLU 15 | -0.0003271 | -3270.5 | SLU 1 | -0.0001766 | -1765.8 |
| 99 | SLU 15 | -0.0002965 | -2964.8 | SLU 1 | -0.0001737 | -1737.3 |
| 100 | SLU 15 | -0.0002813 | -2813.1 | SLU 1 | -0.0001639 | -1638.7 |
| 101 | SLU 14 | -0.0002771 | -2771.4 | SLU 1 | -0.0001582 | -1582.4 |
| 102 | SLU 14 | -0.0002748 | -2748.3 | SLU 1 | -0.0001587 | -1587.4 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|--------|------------------|--|---------|-------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 103 | SLU 15 | -0.0003192 | | -3192.5 | SLU 1 | -0.0001878 | | -1878.4 |
| 104 | SLU 14 | -0.0002881 | | -2881.1 | SLU 1 | -0.000162 | | -1620.5 |
| 105 | SLU 15 | -0.0003224 | | -3224 | SLU 1 | -0.000174 | | -1740.3 |
| 106 | SLU 15 | -0.0002999 | | -2999.4 | SLU 1 | -0.0001604 | | -1604 |
| 107 | SLU 14 | -0.0003061 | | -3060.8 | SLU 1 | -0.0001692 | | -1692 |
| 108 | SLU 14 | -0.0003048 | | -3048.1 | SLU 1 | -0.000163 | | -1629.6 |
| 109 | SLU 14 | -0.0003206 | | -3205.6 | SLU 1 | -0.0001778 | | -1778.4 |
| 110 | SLU 15 | -0.0003006 | | -3005.7 | SLU 1 | -0.0001612 | | -1612.5 |
| 111 | SLU 14 | -0.0003371 | | -3371.2 | SLU 1 | -0.0001901 | | -1900.6 |
| 112 | SLU 15 | -0.0003454 | | -3454.1 | SLU 1 | -0.0002036 | | -2036.4 |
| 113 | SLU 15 | -0.0003135 | | -3135.1 | SLU 1 | -0.0001692 | | -1692.2 |
| 114 | SLU 14 | -0.0003027 | | -3026.5 | SLU 1 | -0.0001614 | | -1613.7 |
| 115 | SLU 14 | -0.0003079 | | -3078.8 | SLU 1 | -0.0001653 | | -1653 |
| 116 | SLU 14 | -0.0003269 | | -3269.1 | SLU 1 | -0.0001777 | | -1777.3 |
| 117 | SLU 14 | -0.0003053 | | -3053.4 | SLU 1 | -0.0001627 | | -1627 |
| 118 | SLU 15 | -0.0003063 | | -3062.6 | SLU 1 | -0.0001647 | | -1646.6 |
| 119 | SLU 15 | -0.0003659 | | -3658.7 | SLU 1 | -0.0002157 | | -2157.1 |
| 120 | SLU 14 | -0.0003544 | | -3544.2 | SLU 1 | -0.0002013 | | -2013.4 |
| 121 | SLU 14 | -0.0003129 | | -3128.8 | SLU 1 | -0.0001689 | | -1688.5 |
| 122 | SLU 15 | -0.0003461 | | -3461.4 | SLU 1 | -0.0001856 | | -1855.9 |
| 123 | SLU 14 | -0.0003173 | | -3172.6 | SLU 1 | -0.0001728 | | -1727.6 |
| 124 | SLU 14 | -0.0003232 | | -3231.7 | SLU 1 | -0.0001773 | | -1773.1 |
| 125 | SLU 15 | -0.0003097 | | -3097.2 | SLU 1 | -0.0001645 | | -1645.2 |
| 126 | SLU 14 | -0.0003145 | | -3145 | SLU 1 | -0.0001681 | | -1680.5 |
| 127 | SLU 15 | -0.0003112 | | -3112 | SLU 1 | -0.0001656 | | -1655.6 |
| 128 | SLU 14 | -0.0003136 | | -3135.5 | SLU 1 | -0.0001668 | | -1668.3 |
| 129 | SLU 14 | -0.0003162 | | -3161.8 | SLU 1 | -0.0001696 | | -1695.8 |
| 130 | SLU 14 | -0.0003115 | | -3115 | SLU 1 | -0.0001652 | | -1651.5 |
| 131 | SLU 15 | -0.0003149 | | -3148.9 | SLU 1 | -0.0001677 | | -1676.6 |
| 132 | SLU 14 | -0.0003194 | | -3193.7 | SLU 1 | -0.0001721 | | -1720.6 |
| 133 | SLU 14 | -0.0003143 | | -3142.9 | SLU 1 | -0.0001666 | | -1665.7 |
| 134 | SLU 15 | -0.0003659 | | -3659.1 | SLU 1 | -0.0001938 | | -1937.6 |
| 135 | SLU 14 | -0.0003237 | | -3237.2 | SLU 1 | -0.0001753 | | -1753.3 |
| 136 | SLU 15 | -0.0003158 | | -3157.7 | SLU 1 | -0.0001671 | | -1671 |
| 137 | SLU 14 | -0.0003206 | | -3206.5 | SLU 1 | -0.0001718 | | -1718 |
| 138 | SLU 14 | -0.0003195 | | -3194.8 | SLU 1 | -0.0001704 | | -1703.5 |
| 139 | SLU 14 | -0.0003191 | | -3191.1 | SLU 1 | -0.0001694 | | -1694.2 |
| 140 | SLU 14 | -0.0003187 | | -3186.6 | SLU 1 | -0.0001688 | | -1687.5 |
| 141 | SLU 14 | -0.0003392 | | -3392.1 | SLU 1 | -0.000188 | | -1880.5 |
| 142 | SLU 14 | -0.0003309 | | -3309 | SLU 1 | -0.0001811 | | -1811.1 |
| 143 | SLU 15 | -0.0003192 | | -3192.3 | SLU 1 | -0.0001688 | | -1688.2 |
| 144 | SLU 14 | -0.0003546 | | -3546.5 | SLU 1 | -0.0001995 | | -1994.8 |
| 145 | SLU 15 | -0.0003182 | | -3181.8 | SLU 1 | -0.000168 | | -1680.2 |
| 146 | SLU 15 | -0.0003853 | | -3853.3 | SLU 1 | -0.0002262 | | -2262.4 |
| 147 | SLU 15 | -0.0003932 | | -3932.3 | SLU 1 | -0.0002307 | | -2307 |
| 148 | SLU 15 | -0.000366 | | -3659.5 | SLU 1 | -0.0002145 | | -2145.4 |
| 149 | SLU 14 | -0.000372 | | -3719.6 | SLU 1 | -0.0002113 | | -2112.7 |
| 150 | SLU 14 | -0.0003063 | | -3062.6 | SLU 1 | -0.0001731 | | -1730.8 |
| 151 | SLU 14 | -0.0003628 | | -3628.1 | SLU 1 | -0.0002104 | | -2104.1 |
| 152 | SLU 14 | -0.000383 | | -3829.7 | SLU 1 | -0.0002115 | | -2115.2 |
| 153 | SLU 14 | -0.0003375 | | -3374.8 | SLU 1 | -0.0001763 | | -1762.6 |
| 154 | SLU 15 | -0.0003402 | | -3402 | SLU 1 | -0.0001987 | | -1987 |
| 155 | SLU 15 | -0.0003154 | | -3154.2 | SLU 1 | -0.0001832 | | -1831.6 |
| 156 | SLU 14 | -0.0004054 | | -4053.7 | SLU 1 | -0.0002309 | | -2308.9 |
| 157 | SLU 14 | -0.0003892 | | -3892.4 | SLU 1 | -0.0002223 | | -2223 |
| 158 | SLU 14 | -0.0002971 | | -2970.6 | SLU 1 | -0.0001669 | | -1669.2 |
| 159 | SLU 14 | -0.0002915 | | -2914.6 | SLU 1 | -0.0001661 | | -1661.3 |
| 160 | SLU 15 | -0.000298 | | -2979.7 | SLU 1 | -0.0001717 | | -1716.6 |
| 161 | SLU 14 | -0.0003149 | | -3148.8 | SLU 1 | -0.0001737 | | -1737.4 |
| 162 | SLU 14 | -0.000343 | | -3430.3 | SLU 1 | -0.0001854 | | -1854.3 |
| 163 | SLU 15 | -0.0003745 | | -3744.8 | SLU 1 | -0.0001969 | | -1968.7 |
| 164 | SLU 15 | -0.0003511 | | -3510.8 | SLU 1 | -0.0001855 | | -1855.4 |
| 165 | SLU 15 | -0.0003329 | | -3329.3 | SLU 1 | -0.0001763 | | -1763.2 |
| 166 | SLU 15 | -0.0003253 | | -3252.9 | SLU 1 | -0.000172 | | -1720.3 |
| 167 | SLU 14 | -0.0003231 | | -3230.9 | SLU 1 | -0.0001722 | | -1721.9 |
| 168 | SLU 14 | -0.0003744 | | -3744 | SLU 1 | -0.0001986 | | -1986.1 |
| 169 | SLU 14 | -0.0003205 | | -3204.6 | SLU 1 | -0.0001691 | | -1691.2 |
| 170 | SLU 15 | -0.0003904 | | -3904.5 | SLU 1 | -0.0002051 | | -2051.3 |
| 171 | SLU 14 | -0.0003219 | | -3218.8 | SLU 1 | -0.0001701 | | -1701 |
| 172 | SLU 14 | -0.0003262 | | -3262.2 | SLU 1 | -0.0001751 | | -1751 |
| 173 | SLU 14 | -0.0003236 | | -3236.3 | SLU 1 | -0.0001716 | | -1715.6 |
| 174 | SLU 15 | -0.0004033 | | -4033 | SLU 1 | -0.0002103 | | -2102.8 |
| 175 | SLU 15 | -0.0003236 | | -3236.2 | SLU 1 | -0.0001705 | | -1704.7 |
| 176 | SLU 14 | -0.0003242 | | -3241.8 | SLU 1 | -0.000171 | | -1709.7 |
| 177 | SLU 15 | -0.0004073 | | -4072.7 | SLU 1 | -0.0002116 | | -2116.1 |
| 178 | SLU 14 | -0.0003251 | | -3251.2 | SLU 1 | -0.0001718 | | -1717.6 |
| 179 | SLU 14 | -0.000335 | | -3349.5 | SLU 1 | -0.0001823 | | -1822.5 |
| 180 | SLU 15 | -0.0003256 | | -3256.1 | SLU 1 | -0.0001713 | | -1713.2 |
| 181 | SLU 14 | -0.000328 | | -3279.6 | SLU 1 | -0.0001746 | | -1746.2 |
| 182 | SLU 15 | -0.0003317 | | -3317.2 | SLU 1 | -0.0001745 | | -1744.8 |
| 183 | SLU 15 | -0.0003987 | | -3987.4 | SLU 1 | -0.0002335 | | -2335.2 |
| 184 | SLU 14 | -0.0003826 | | -3826.1 | SLU 1 | -0.0002174 | | -2173.9 |
| 185 | SLU 15 | -0.0004209 | | -4208.5 | SLU 1 | -0.0002184 | | -2184.2 |
| 186 | SLU 14 | -0.0003484 | | -3484.4 | SLU 1 | -0.0001932 | | -1932.2 |
| 187 | SLU 14 | -0.0003673 | | -3672.8 | SLU 1 | -0.000207 | | -2069.6 |
| 188 | SLU 14 | -0.0003271 | | -3270.6 | SLU 1 | -0.0001727 | | -1726.6 |
| 189 | SLU 15 | -0.0003842 | | -3842 | SLU 1 | -0.0002247 | | -2246.9 |
| 190 | SLU 15 | -0.0003476 | | -3475.8 | SLU 1 | -0.0001825 | | -1824.9 |
| 191 | SLU 15 | -0.0003573 | | -3573.2 | SLU 1 | -0.0002082 | | -2081.7 |
| 192 | SLU 15 | -0.0003273 | | -3272.7 | SLU 1 | -0.0001894 | | -1893.9 |
| 193 | SLU 15 | -0.0004373 | | -4373.4 | SLU 1 | -0.0002252 | | -2252 |
| 194 | SLU 15 | -0.0003069 | | -3068.7 | SLU 1 | -0.0001759 | | -1759.5 |
| 195 | SLU 14 | -0.0002997 | | -2996.7 | SLU 1 | -0.0001697 | | -1696.8 |
| 196 | SLU 14 | -0.0003075 | | -3075.1 | SLU 1 | -0.0001712 | | -1712.2 |
| 197 | SLU 15 | -0.0003753 | | -3752.6 | SLU 1 | -0.0001959 | | -1958.7 |
| 198 | SLU 14 | -0.0003312 | | -3311.5 | SLU 1 | -0.0001806 | | -1805.7 |
| 199 | SLU 15 | -0.0004104 | | -4103.8 | SLU 1 | -0.0002123 | | -2122.7 |
| 200 | SLU 14 | -0.0003701 | | -3700.9 | SLU 1 | -0.0001971 | | -1970.6 |
| 201 | SLU 15 | -0.0004377 | | -4376.7 | SLU 1 | -0.0002248 | | -2248.3 |
| 202 | SLU 14 | -0.00042 | | -4200.1 | SLU 1 | -0.0002184 | | -2183.8 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 203 | SLU 14 | -0.000415 | -4150.5 | SLU 1 | -0.0002425 | -2425.2 |
| 204 | SLU 14 | -0.000406 | -4060.4 | SLU 1 | -0.0002321 | -2320.6 |
| 205 | SLU 14 | -0.0004259 | -4258.8 | SLU 1 | -0.0002421 | -2421 |
| 206 | SLU 14 | -0.0003049 | -3048.9 | SLU 1 | -0.0001689 | -1689.3 |
| 207 | SLU 14 | -0.0003746 | -3746.3 | SLU 1 | -0.0002149 | -2149.1 |
| 208 | SLU 14 | -0.000393 | -3929.9 | SLU 1 | -0.0002154 | -2153.7 |
| 209 | SLU 15 | -0.0003342 | -3342.1 | SLU 1 | -0.0001714 | -1713.6 |
| 210 | SLU 14 | -0.0003278 | -3277.9 | SLU 1 | -0.0001732 | -1732.2 |
| 211 | SLU 14 | -0.0003326 | -3325.9 | SLU 1 | -0.0001797 | -1797.2 |
| 212 | SLU 15 | -0.0003301 | -3300.9 | SLU 1 | -0.0001735 | -1734.7 |
| 213 | SLU 15 | -0.0004623 | -4622.6 | SLU 1 | -0.0002362 | -2361.6 |
| 214 | SLU 14 | -0.000377 | -3769.8 | SLU 1 | -0.0002136 | -2136 |
| 215 | SLU 14 | -0.0003499 | -3498.9 | SLU 1 | -0.0001946 | -1946.1 |
| 216 | SLU 15 | -0.0004006 | -4005.9 | SLU 1 | -0.0002342 | -2342.2 |
| 217 | SLU 15 | -0.000349 | -3490 | SLU 1 | -0.0001827 | -1827.3 |
| 218 | SLU 15 | -0.0003666 | -3666.3 | SLU 1 | -0.0002137 | -2136.6 |
| 219 | SLU 15 | -0.0003322 | -3322.2 | SLU 1 | -0.0001923 | -1923.1 |
| 220 | SLU 15 | -0.0003846 | -3845.6 | SLU 1 | -0.0001995 | -1995.5 |
| 221 | SLU 15 | -0.0003083 | -3082.7 | SLU 1 | -0.0001766 | -1766.5 |
| 222 | SLU 15 | -0.0002995 | -2994.9 | SLU 1 | -0.0001693 | -1692.5 |
| 223 | SLU 14 | -0.000308 | -3080.4 | SLU 1 | -0.0001709 | -1708.7 |
| 224 | SLU 15 | -0.0004316 | -4316.1 | SLU 1 | -0.0002213 | -2212.7 |
| 225 | SLU 14 | -0.0003345 | -3344.7 | SLU 1 | -0.0001813 | -1813.5 |
| 226 | SLU 15 | -0.0004742 | -4742.4 | SLU 1 | -0.0002407 | -2406.9 |
| 227 | SLU 14 | -0.000378 | -3779.9 | SLU 1 | -0.0001999 | -1999.4 |
| 228 | SLU 14 | -0.0004323 | -4322.7 | SLU 1 | -0.0002234 | -2234 |
| 229 | SLU 15 | -0.0004758 | -4758 | SLU 1 | -0.000242 | -2419.8 |
| 230 | SLU 15 | -0.0004908 | -4907.5 | SLU 1 | -0.0002479 | -2479.2 |
| 231 | SLU 14 | -0.0003067 | -3066.7 | SLU 1 | -0.000167 | -1669.8 |
| 232 | SLU 14 | -0.0003837 | -3837.4 | SLU 1 | -0.000218 | -2180.4 |
| 233 | SLU 14 | -0.0004284 | -4284.1 | SLU 1 | -0.000249 | -2489.9 |
| 234 | SLU 14 | -0.000411 | -4109.8 | SLU 1 | -0.0002403 | -2402.6 |
| 235 | SLU 15 | -0.0003706 | -3705.9 | SLU 1 | -0.0002163 | -2162.5 |
| 236 | SLU 15 | -0.0003308 | -3307.6 | SLU 1 | -0.0001918 | -1917.8 |
| 237 | SLU 15 | -0.0003029 | -3029.5 | SLU 1 | -0.0001738 | -1738 |
| 238 | SLU 15 | -0.0002921 | -2921 | SLU 1 | -0.000165 | -1650.5 |
| 239 | SLU 14 | -0.0003001 | -3001.3 | SLU 1 | -0.0001662 | -1661.8 |
| 240 | SLU 14 | -0.0003274 | -3274.3 | SLU 1 | -0.000177 | -1769.6 |
| 241 | SLU 14 | -0.0003728 | -3727.7 | SLU 1 | -0.0001964 | -1964.2 |
| 242 | SLU 14 | -0.0004307 | -4307.1 | SLU 1 | -0.0002218 | -2217.9 |
| 243 | SLU 15 | -0.0004836 | -4835.7 | SLU 1 | -0.0002449 | -2449.1 |
| 244 | SLU 15 | -0.0004914 | -4914.2 | SLU 1 | -0.0002481 | -2481.1 |
| 245 | SLU 15 | -0.0004847 | -4847.3 | SLU 1 | -0.0002448 | -2448 |
| 246 | SLU 15 | -0.0004345 | -4344.6 | SLU 1 | -0.0002217 | -2216.8 |
| 247 | SLU 15 | -0.0003801 | -3801.4 | SLU 1 | -0.0001967 | -1966.7 |
| 248 | SLU 15 | -0.0003397 | -3396.9 | SLU 1 | -0.0001779 | -1779.1 |
| 249 | SLU 15 | -0.0003175 | -3174.9 | SLU 1 | -0.000168 | -1679.6 |
| 250 | SLU 14 | -0.0003122 | -3122.1 | SLU 1 | -0.0001674 | -1674.2 |
| 251 | SLU 14 | -0.000321 | -3210.1 | SLU 1 | -0.000176 | -1759.8 |
| 252 | SLU 14 | -0.0003441 | -3441.2 | SLU 1 | -0.0001931 | -1931.3 |
| 253 | SLU 14 | -0.0003798 | -3797.5 | SLU 1 | -0.0002166 | -2165.8 |
| 254 | SLU 14 | -0.0004182 | -4181.9 | SLU 1 | -0.0002396 | -2395.7 |
| 255 | SLU 14 | -0.0004373 | -4373.4 | SLU 1 | -0.0002477 | -2477.5 |
| 256 | SLU 15 | -0.0004006 | -4005.5 | SLU 1 | -0.0002179 | -2178.7 |
| 257 | SLU 15 | -0.0003335 | -3334.7 | SLU 1 | -0.0001685 | -1685.2 |
| 259 | SLU 15 | -0.0004777 | -4776.8 | SLU 1 | -0.0002416 | -2415.5 |
| 260 | SLU 15 | -0.0004609 | -4609.3 | SLU 1 | -0.0002329 | -2329 |
| 261 | SLU 15 | -0.0004611 | -4611.3 | SLU 1 | -0.0002336 | -2336 |
| 262 | SLU 15 | -0.0004167 | -4166.9 | SLU 1 | -0.0002119 | -2118.7 |
| 263 | SLU 14 | -0.0004162 | -4161.8 | SLU 1 | -0.0002131 | -2131.2 |
| 264 | SLU 15 | -0.0002887 | -2887 | SLU 1 | -0.0001655 | -1654.7 |
| 265 | SLU 15 | -0.0003634 | -3633.7 | SLU 1 | -0.0001872 | -1872.3 |
| 266 | SLU 14 | -0.00036 | -3599.8 | SLU 1 | -0.0001881 | -1881 |
| 267 | SLU 15 | -0.0002768 | -2767.8 | SLU 1 | -0.0001559 | -1559.2 |
| 268 | SLU 15 | -0.0003184 | -3184.3 | SLU 1 | -0.0001846 | -1846 |
| 269 | SLU 15 | -0.0002971 | -2971.5 | SLU 1 | -0.000158 | -1580 |
| 270 | SLU 14 | -0.0002911 | -2910.8 | SLU 1 | -0.0001576 | -1576.3 |
| 271 | SLU 14 | -0.0003019 | -3018.9 | SLU 1 | -0.0001671 | -1670.5 |
| 272 | SLU 14 | -0.0003135 | -3135 | SLU 1 | -0.0001681 | -1680.6 |
| 273 | SLU 14 | -0.0002848 | -2847.6 | SLU 1 | -0.0001567 | -1567.5 |
| 274 | SLU 15 | -0.0003211 | -3211 | SLU 1 | -0.000168 | -1680.3 |
| 275 | SLU 14 | -0.0003286 | -3285.6 | SLU 1 | -0.0001856 | -1855.6 |
| 276 | SLU 15 | -0.0003595 | -3595.3 | SLU 1 | -0.0002097 | -2097 |
| 277 | SLU 14 | -0.0003677 | -3676.9 | SLU 1 | -0.0002103 | -2102.8 |
| 278 | SLU 14 | -0.0004038 | -4038.2 | SLU 1 | -0.0002357 | -2356.5 |
| 279 | SLU 14 | -0.0004104 | -4104 | SLU 1 | -0.000235 | -2350.1 |
| 280 | SLU 14 | -0.0003111 | -3111 | SLU 1 | -0.0001666 | -1666.1 |
| 281 | SLU 14 | -0.0003911 | -3911.3 | SLU 1 | -0.00022 | -2200.3 |
| 282 | SLU 15 | -0.0004066 | -4066 | SLU 1 | -0.0002191 | -2191.2 |
| 283 | SLU 15 | -0.0003349 | -3349.3 | SLU 1 | -0.0001671 | -1671.1 |
| 284 | SLU 14 | -0.0004401 | -4400.8 | SLU 1 | -0.0002483 | -2483.4 |
| 285 | SLU 14 | -0.0004323 | -4322.6 | SLU 1 | -0.0002501 | -2500.8 |
| 286 | SLU 15 | -0.0004258 | -4257.8 | SLU 1 | -0.0002146 | -2145.9 |
| 287 | SLU 14 | -0.0003905 | -3904.9 | SLU 1 | -0.0001982 | -1981.6 |
| 288 | SLU 15 | -0.0003883 | -3883.2 | SLU 1 | -0.0001961 | -1961.2 |
| 289 | SLU 14 | -0.0003393 | -3393.2 | SLU 1 | -0.0001752 | -1752.3 |
| 290 | SLU 15 | -0.0003388 | -3388 | SLU 1 | -0.0001733 | -1733.2 |
| 291 | SLU 14 | -0.0002662 | -2661.7 | SLU 1 | -0.0001452 | -1452 |
| 292 | SLU 14 | -0.0002941 | -2940.7 | SLU 1 | -0.0001558 | -1558.1 |
| 293 | SLU 15 | -0.0002653 | -2652.6 | SLU 1 | -0.0001447 | -1447.2 |
| 294 | SLU 15 | -0.0002696 | -2695.7 | SLU 1 | -0.0001541 | -1540.9 |
| 295 | SLU 15 | -0.0002971 | -2970.9 | SLU 1 | -0.0001549 | -1549 |
| 296 | SLU 15 | -0.000272 | -2720.3 | SLU 1 | -0.000145 | -1450.1 |
| 297 | SLU 15 | -0.0002567 | -2567.4 | SLU 1 | -0.0001438 | -1438.1 |
| 298 | SLU 14 | -0.0002787 | -2787.4 | SLU 1 | -0.0001555 | -1554.7 |
| 299 | SLU 15 | -0.0003009 | -3008.9 | SLU 1 | -0.0001742 | -1741.8 |
| 300 | SLU 14 | -0.0003089 | -3089.2 | SLU 1 | -0.0001754 | -1753.5 |
| 301 | SLU 15 | -0.0003444 | -3444.1 | SLU 1 | -0.0002006 | -2006 |
| 302 | SLU 14 | -0.000351 | -3510 | SLU 1 | -0.000201 | -2010.1 |
| 303 | SLU 14 | -0.00039 | -3900.3 | SLU 1 | -0.0002272 | -2271.9 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|--------|------------------|--|---------|-------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 304 | SLU 14 | -0.0003963 | | -3962.6 | SLU 1 | -0.0002268 | | -2267.8 |
| 305 | SLU 14 | -0.0004181 | | -4180.5 | SLU 1 | -0.0002426 | | -2425.7 |
| 306 | SLU 14 | -0.0004243 | | -4243.2 | SLU 1 | -0.0002412 | | -2411.8 |
| 307 | SLU 14 | -0.0003171 | | -3171.1 | SLU 1 | -0.0001674 | | -1674.1 |
| 308 | SLU 14 | -0.000397 | | -3970.3 | SLU 1 | -0.0002213 | | -2212.9 |
| 309 | SLU 15 | -0.0004113 | | -4112.9 | SLU 1 | -0.0002196 | | -2196.5 |
| 310 | SLU 15 | -0.0003382 | | -3382.1 | SLU 1 | -0.0001669 | | -1668.5 |
| 311 | SLU 15 | -0.000377 | | -3770.4 | SLU 1 | -0.0001869 | | -1868.5 |
| 312 | SLU 15 | -0.00036 | | -3600.3 | SLU 1 | -0.0001795 | | -1795.3 |
| 313 | SLU 14 | -0.0004345 | | -4345.3 | SLU 1 | -0.0002488 | | -2488.5 |
| 314 | SLU 15 | -0.0004427 | | -4427.3 | SLU 1 | -0.0002464 | | -2464.2 |
| 315 | SLU 14 | -0.0003188 | | -3187.7 | SLU 1 | -0.0001616 | | -1616.5 |
| 316 | SLU 15 | -0.0003564 | | -3563.9 | SLU 1 | -0.0001772 | | -1771.6 |
| 317 | SLU 14 | -0.0002759 | | -2758.8 | SLU 1 | -0.0001437 | | -1436.9 |
| 318 | SLU 15 | -0.0002376 | | -2376.1 | SLU 1 | -0.000132 | | -1320.3 |
| 319 | SLU 15 | -0.0003151 | | -3150.8 | SLU 1 | -0.0001589 | | -1589.2 |
| 320 | SLU 15 | -0.0002488 | | -2487.6 | SLU 1 | -0.0001324 | | -1324 |
| 321 | SLU 15 | -0.0002746 | | -2745.8 | SLU 1 | -0.0001419 | | -1419.1 |
| 322 | SLU 15 | -0.0002464 | | -2463.9 | SLU 1 | -0.0001326 | | -1326 |
| 323 | SLU 15 | -0.0002502 | | -2501.9 | SLU 1 | -0.0001424 | | -1423.9 |
| 324 | SLU 14 | -0.0002421 | | -2421.2 | SLU 1 | -0.0001326 | | -1325.9 |
| 325 | SLU 14 | -0.0002558 | | -2557.6 | SLU 1 | -0.0001435 | | -1434.8 |
| 326 | SLU 15 | -0.0002825 | | -2824.7 | SLU 1 | -0.0001631 | | -1631.3 |
| 327 | SLU 14 | -0.0002881 | | -2880.8 | SLU 1 | -0.0001642 | | -1641.6 |
| 328 | SLU 14 | -0.0004193 | | -4193.1 | SLU 1 | -0.0002424 | | -2424.1 |
| 329 | SLU 14 | -0.0003292 | | -3292.1 | SLU 1 | -0.0001914 | | -1913.6 |
| 330 | SLU 14 | -0.0003352 | | -3351.8 | SLU 1 | -0.0001921 | | -1921.2 |
| 331 | SLU 14 | -0.0004255 | | -4255.3 | SLU 1 | -0.0002408 | | -2408.2 |
| 332 | SLU 14 | -0.0003794 | | -3793.9 | SLU 1 | -0.0002205 | | -2204.5 |
| 333 | SLU 14 | -0.0003849 | | -3849.1 | SLU 1 | -0.00022 | | -2199.8 |
| 334 | SLU 15 | -0.0003527 | | -3527.3 | SLU 1 | -0.0001705 | | -1704.8 |
| 335 | SLU 15 | -0.000312 | | -3119.7 | SLU 1 | -0.0001536 | | -1536.5 |
| 336 | SLU 15 | -0.0002663 | | -2663.5 | SLU 1 | -0.0001353 | | -1353.5 |
| 337 | SLU 15 | -0.000368 | | -3679.9 | SLU 1 | -0.0001765 | | -1765.2 |
| 338 | SLU 15 | -0.0002336 | | -2335.8 | SLU 1 | -0.0001235 | | -1234.5 |
| 339 | SLU 15 | -0.000349 | | -3490.1 | SLU 1 | -0.0001683 | | -1683.1 |
| 340 | SLU 15 | -0.0002612 | | -2611.8 | SLU 1 | -0.0001327 | | -1326.6 |
| 341 | SLU 15 | -0.000222 | | -2220.2 | SLU 1 | -0.0001219 | | -1218.9 |
| 342 | SLU 15 | -0.0003061 | | -3060.5 | SLU 1 | -0.0001505 | | -1505.3 |
| 343 | SLU 14 | -0.0002317 | | -2317 | SLU 1 | -0.0001223 | | -1223.2 |
| 344 | SLU 15 | -0.0002339 | | -2338.6 | SLU 1 | -0.0001323 | | -1323 |
| 345 | SLU 14 | -0.0002233 | | -2233.2 | SLU 1 | -0.0001222 | | -1221.8 |
| 346 | SLU 14 | -0.0003235 | | -3234.5 | SLU 1 | -0.0001687 | | -1686.7 |
| 347 | SLU 14 | -0.0004023 | | -4022.9 | SLU 1 | -0.0002224 | | -2223.6 |
| 348 | SLU 15 | -0.0004155 | | -4155 | SLU 1 | -0.00022 | | -2200.2 |
| 349 | SLU 15 | -0.0003423 | | -3423.2 | SLU 1 | -0.0001671 | | -1671 |
| 350 | SLU 15 | -0.0002668 | | -2667.5 | SLU 1 | -0.0001536 | | -1535.9 |
| 351 | SLU 14 | -0.0002367 | | -2367 | SLU 1 | -0.0001331 | | -1331.4 |
| 352 | SLU 14 | -0.0004367 | | -4367.3 | SLU 1 | -0.0002483 | | -2482.8 |
| 353 | SLU 15 | -0.0004451 | | -4450.6 | SLU 1 | -0.0002454 | | -2454.2 |
| 354 | SLU 14 | -0.000317 | | -3170.2 | SLU 1 | -0.0001839 | | -1838.6 |
| 355 | SLU 14 | -0.0004202 | | -4202 | SLU 1 | -0.0002419 | | -2418.7 |
| 356 | SLU 14 | -0.0002706 | | -2706.4 | SLU 1 | -0.0001546 | | -1545.6 |
| 357 | SLU 14 | -0.0003737 | | -3736.6 | SLU 1 | -0.0002165 | | -2165.3 |
| 358 | SLU 14 | -0.0003215 | | -3214.7 | SLU 1 | -0.0001843 | | -1842.9 |
| 359 | SLU 15 | -0.0004261 | | -4261.2 | SLU 1 | -0.0002399 | | -2399.2 |
| 360 | SLU 14 | -0.0003784 | | -3784.1 | SLU 1 | -0.0002158 | | -2158.1 |
| 361 | SLU 15 | -0.0003812 | | -3812 | SLU 1 | -0.0001767 | | -1767 |
| 362 | SLU 15 | -0.0003278 | | -3278.1 | SLU 1 | -0.0001555 | | -1554.8 |
| 363 | SLU 15 | -0.0002703 | | -2703.2 | SLU 1 | -0.000133 | | -1330.4 |
| 364 | SLU 15 | -0.0002294 | | -2294.2 | SLU 1 | -0.0001183 | | -1183.3 |
| 365 | SLU 15 | -0.000213 | | -2130.3 | SLU 1 | -0.0001153 | | -1153 |
| 366 | SLU 15 | -0.0002606 | | -2605.5 | SLU 1 | -0.0001292 | | -1292 |
| 367 | SLU 15 | -0.0004034 | | -4033.6 | SLU 1 | -0.0001852 | | -1852.5 |
| 368 | SLU 15 | -0.0003191 | | -3191 | SLU 1 | -0.0001517 | | -1517.1 |
| 369 | SLU 15 | -0.0003772 | | -3771.8 | SLU 1 | -0.0001747 | | -1747.1 |
| 370 | SLU 14 | -0.000224 | | -2239.8 | SLU 1 | -0.0001165 | | -1165.2 |
| 371 | SLU 15 | -0.0002223 | | -2222.8 | SLU 1 | -0.0001248 | | -1248.2 |
| 372 | SLU 14 | -0.000212 | | -2120.2 | SLU 1 | -0.0001153 | | -1153.1 |
| 373 | SLU 15 | -0.0002548 | | -2547.9 | SLU 1 | -0.0001462 | | -1462.1 |
| 374 | SLU 14 | -0.0002238 | | -2238.2 | SLU 1 | -0.0001258 | | -1257.8 |
| 375 | SLU 14 | -0.000307 | | -3069.6 | SLU 1 | -0.0001776 | | -1776.2 |
| 376 | SLU 14 | -0.0002578 | | -2578.4 | SLU 1 | -0.0001473 | | -1473 |
| 377 | SLU 14 | -0.0003679 | | -3679.2 | SLU 1 | -0.0002127 | | -2126.6 |
| 378 | SLU 14 | -0.0003107 | | -3107.3 | SLU 1 | -0.000178 | | -1780.4 |
| 379 | SLU 14 | -0.0004189 | | -4188.8 | SLU 1 | -0.0002403 | | -2402.6 |
| 380 | SLU 14 | -0.0003722 | | -3721.7 | SLU 1 | -0.0002118 | | -2118.2 |
| 381 | SLU 14 | -0.0004395 | | -4394.6 | SLU 1 | -0.0002484 | | -2484.5 |
| 382 | SLU 15 | -0.0003463 | | -3463.4 | SLU 1 | -0.0001673 | | -1673.3 |
| 383 | SLU 14 | -0.0003293 | | -3293 | SLU 1 | -0.0001699 | | -1698.8 |
| 384 | SLU 14 | -0.000407 | | -4070.1 | SLU 1 | -0.0002233 | | -2233 |
| 385 | SLU 15 | -0.0004193 | | -4192.6 | SLU 1 | -0.0002203 | | -2202.6 |
| 386 | SLU 15 | -0.000425 | | -4249.6 | SLU 1 | -0.0002383 | | -2382.6 |
| 387 | SLU 15 | -0.0004476 | | -4475.6 | SLU 1 | -0.0002451 | | -2451.5 |
| 388 | SLU 15 | -0.0004429 | | -4428.7 | SLU 1 | -0.0001974 | | -1973.8 |
| 389 | SLU 15 | -0.0002848 | | -2848.5 | SLU 1 | -0.000136 | | -1359.7 |
| 390 | SLU 15 | -0.0003624 | | -3623.9 | SLU 1 | -0.0001658 | | -1658.5 |
| 391 | SLU 15 | -0.0002322 | | -2322.3 | SLU 1 | -0.000117 | | -1170.3 |
| 392 | SLU 15 | -0.0002096 | | -2096.4 | SLU 1 | -0.0001118 | | -1118.2 |
| 393 | SLU 15 | -0.0002697 | | -2696.8 | SLU 1 | -0.0001304 | | -1304.3 |
| 394 | SLU 15 | -0.0003465 | | -3465.4 | SLU 1 | -0.0001597 | | -1596.5 |
| 395 | SLU 14 | -0.0002238 | | -2237.6 | SLU 1 | -0.0001145 | | -1144.6 |
| 396 | SLU 15 | -0.0002156 | | -2156.4 | SLU 1 | -0.0001201 | | -1201.5 |
| 397 | SLU 15 | -0.0004366 | | -4365.5 | SLU 1 | -0.0001946 | | -1946.3 |
| 398 | SLU 14 | -0.0002072 | | -2071.6 | SLU 1 | -0.0001117 | | -1116.9 |
| 399 | SLU 15 | -0.000487 | | -4870.4 | SLU 1 | -0.0002143 | | -2142.9 |
| 400 | SLU 14 | -0.0002165 | | -2164.7 | SLU 1 | -0.0001212 | | -1212.3 |
| 401 | SLU 15 | -0.0002465 | | -2465.2 | SLU 1 | -0.000141 | | -1409.7 |
| 402 | SLU 14 | -0.0002497 | | -2496.7 | SLU 1 | -0.0001425 | | -1424.8 |
| 403 | SLU 14 | -0.0002994 | | -2994.4 | SLU 1 | -0.0001729 | | -1729.1 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 404 | SLU 14 | -0.0003043 | -3043 | SLU 1 | -0.0001742 | -1741.7 |
| 405 | SLU 14 | -0.0003639 | -3638.6 | SLU 1 | -0.0002098 | -2098.4 |
| 406 | SLU 15 | -0.0003689 | -3689.1 | SLU 1 | -0.0002094 | -2094.4 |
| 407 | SLU 14 | -0.0004186 | -4185.9 | SLU 1 | -0.0002393 | -2393.2 |
| 408 | SLU 15 | -0.0004248 | -4248.4 | SLU 1 | -0.0002373 | -2372.5 |
| 409 | SLU 14 | -0.0004422 | -4422.3 | SLU 1 | -0.0002488 | -2488.5 |
| 410 | SLU 15 | -0.0004501 | -4500.7 | SLU 1 | -0.0002451 | -2451.4 |
| 411 | SLU 15 | -0.0003499 | -3499.4 | SLU 1 | -0.0001674 | -1673.7 |
| 412 | SLU 14 | -0.0003344 | -3344.3 | SLU 1 | -0.0001709 | -1709 |
| 413 | SLU 14 | -0.0004112 | -4112.1 | SLU 1 | -0.0002241 | -2241.2 |
| 414 | SLU 15 | -0.0004226 | -4226 | SLU 1 | -0.0002204 | -2204 |
| 415 | SLU 15 | -0.0002992 | -2991.7 | SLU 1 | -0.0001397 | -1397 |
| 416 | SLU 15 | -0.0002376 | -2376.2 | SLU 1 | -0.0001175 | -1175.1 |
| 417 | SLU 15 | -0.0002095 | -2095.1 | SLU 1 | -0.0001103 | -1102.6 |
| 418 | SLU 15 | -0.0003929 | -3928.9 | SLU 1 | -0.0001756 | -1756.1 |
| 419 | SLU 16 | -0.0002798 | -2797.8 | SLU 1 | -0.0001327 | -1327.5 |
| 420 | SLU 15 | -0.00037 | -3699.8 | SLU 1 | -0.0001669 | -1668.7 |
| 421 | SLU 14 | -0.0002264 | -2264.1 | SLU 1 | -0.0001141 | -1141.4 |
| 422 | SLU 15 | -0.0002118 | -2117.5 | SLU 1 | -0.000117 | -1170.3 |
| 423 | SLU 14 | -0.0002059 | -2058.9 | SLU 1 | -0.0001099 | -1099.5 |
| 424 | SLU 15 | -0.0005057 | -5057.5 | SLU 1 | -0.0002194 | -2194.4 |
| 425 | SLU 15 | -0.0004883 | -4882.7 | SLU 1 | -0.0002126 | -2125.7 |
| 426 | SLU 14 | -0.0002121 | -2121.1 | SLU 1 | -0.0001182 | -1181.7 |
| 427 | SLU 15 | -0.0002396 | -2396 | SLU 1 | -0.0001365 | -1364.7 |
| 428 | SLU 14 | -0.0002426 | -2425.5 | SLU 1 | -0.0001381 | -1381.1 |
| 429 | SLU 14 | -0.0002921 | -2920.7 | SLU 1 | -0.0001683 | -1683.4 |
| 430 | SLU 14 | -0.0002979 | -2978.8 | SLU 1 | -0.0001703 | -1703.3 |
| 431 | SLU 15 | -0.0005867 | -5867.2 | SLU 1 | -0.0002505 | -2505.4 |
| 432 | SLU 14 | -0.0003592 | -3592.1 | SLU 1 | -0.0002068 | -2067.8 |
| 433 | SLU 15 | -0.0003642 | -3642.4 | SLU 1 | -0.0002064 | -2064.1 |
| 434 | SLU 14 | -0.0004179 | -4178.9 | SLU 1 | -0.0002383 | -2383 |
| 435 | SLU 15 | -0.0004243 | -4242.7 | SLU 1 | -0.0002362 | -2362.2 |
| 436 | SLU 14 | -0.0004449 | -4449.2 | SLU 1 | -0.0002494 | -2494.3 |
| 437 | SLU 15 | -0.0004525 | -4525.1 | SLU 1 | -0.0002454 | -2453.6 |
| 438 | SLU 15 | -0.0003532 | -3532 | SLU 1 | -0.0001673 | -1673 |
| 439 | SLU 14 | -0.000339 | -3390.3 | SLU 1 | -0.0001718 | -1718.2 |
| 440 | SLU 14 | -0.000415 | -4150.4 | SLU 1 | -0.0002249 | -2249 |
| 441 | SLU 15 | -0.0004256 | -4256.4 | SLU 1 | -0.0002205 | -2205 |
| 442 | SLU 15 | -0.00024 | -2399.8 | SLU 1 | -0.0001173 | -1173.5 |
| 443 | SLU 15 | -0.0002099 | -2099.2 | SLU 1 | -0.0001094 | -1094.1 |
| 444 | SLU 15 | -0.0003054 | -3053.9 | SLU 1 | -0.0001407 | -1407.3 |
| 445 | SLU 15 | -0.0004021 | -4021 | SLU 1 | -0.0001775 | -1775.4 |
| 446 | SLU 15 | -0.0003737 | -3736.8 | SLU 1 | -0.0001668 | -1668.4 |
| 447 | SLU 16 | -0.0002834 | -2833.5 | SLU 1 | -0.0001329 | -1329 |
| 448 | SLU 15 | -0.0004845 | -4844.5 | SLU 1 | -0.0002095 | -2095.1 |
| 449 | SLU 15 | -0.0002093 | -2092.7 | SLU 1 | -0.0001148 | -1148.1 |
| 450 | SLU 14 | -0.0002276 | -2276.1 | SLU 1 | -0.0001137 | -1136.6 |
| 451 | SLU 15 | -0.000509 | -5090.3 | SLU 1 | -0.000219 | -2189.7 |
| 452 | SLU 14 | -0.0002055 | -2055.4 | SLU 1 | -0.0001089 | -1089.5 |
| 453 | SLU 15 | -0.0005564 | -5564.1 | SLU 1 | -0.0002374 | -2373.5 |
| 454 | SLU 14 | -0.0002092 | -2091.5 | SLU 1 | -0.0001159 | -1158.5 |
| 455 | SLU 15 | -0.0002317 | -2316.5 | SLU 1 | -0.0001312 | -1312.2 |
| 456 | SLU 14 | -0.0002339 | -2338.7 | SLU 1 | -0.0001327 | -1326.6 |
| 457 | SLU 14 | -0.0002854 | -2853.6 | SLU 1 | -0.0001642 | -1642 |
| 458 | SLU 14 | -0.0002898 | -2897.8 | SLU 1 | -0.0001656 | -1655.6 |
| 459 | SLU 14 | -0.0003553 | -3553.2 | SLU 1 | -0.0002042 | -2042.2 |
| 460 | SLU 14 | -0.0004177 | -4177.4 | SLU 1 | -0.0002376 | -2376.4 |
| 461 | SLU 15 | -0.000361 | -3609.5 | SLU 1 | -0.0002042 | -2041.8 |
| 462 | SLU 15 | -0.0004239 | -4239.3 | SLU 1 | -0.0002354 | -2353.7 |
| 463 | SLU 14 | -0.0004474 | -4473.9 | SLU 1 | -0.00025 | -2499.6 |
| 464 | SLU 15 | -0.0004546 | -4546 | SLU 1 | -0.0002456 | -2455.7 |
| 465 | SLU 15 | -0.0003563 | -3563.4 | SLU 1 | -0.0001673 | -1673.1 |
| 466 | SLU 14 | -0.0003434 | -3433.6 | SLU 1 | -0.0001728 | -1728.2 |
| 467 | SLU 14 | -0.0004186 | -4185.8 | SLU 1 | -0.0002257 | -2256.8 |
| 468 | SLU 15 | -0.0004285 | -4284.6 | SLU 1 | -0.0002206 | -2206.1 |
| 470 | SLU 15 | -0.0002071 | -2071.3 | SLU 1 | -0.0001127 | -1126.6 |
| 471 | SLU 15 | -0.000209 | -2089.8 | SLU 1 | -0.0001086 | -1086.3 |
| 472 | SLU 14 | -0.0002065 | -2065 | SLU 1 | -0.0001136 | -1136.1 |
| 473 | SLU 15 | -0.0002384 | -2383.5 | SLU 1 | -0.0001159 | -1159.2 |
| 474 | SLU 15 | -0.0003013 | -3013.4 | SLU 1 | -0.0001379 | -1379.2 |
| 475 | SLU 14 | -0.0002046 | -2045.9 | SLU 1 | -0.0001082 | -1082.2 |
| 476 | SLU 15 | -0.0003891 | -3890.8 | SLU 1 | -0.0001708 | -1707.8 |
| 477 | SLU 16 | -0.0003621 | -3621 | SLU 1 | -0.0001608 | -1607.9 |
| 478 | SLU 14 | -0.0002259 | -2259 | SLU 1 | -0.0001123 | -1123.2 |
| 479 | SLU 15 | -0.000471 | -4710 | SLU 1 | -0.0002021 | -2020.8 |
| 480 | SLU 16 | -0.0002798 | -2797.5 | SLU 1 | -0.0001304 | -1304 |
| 481 | SLU 15 | -0.0004508 | -4508.2 | SLU 1 | -0.0001944 | -1944.5 |
| 482 | SLU 15 | -0.0004984 | -4984.1 | SLU 1 | -0.0002126 | -2126.3 |
| 483 | SLU 15 | -0.0002182 | -2181.6 | SLU 1 | -0.0001219 | -1219.4 |
| 484 | SLU 14 | -0.0002195 | -2194.7 | SLU 1 | -0.0001233 | -1233.1 |
| 485 | SLU 14 | -0.0002742 | -2742.1 | SLU 1 | -0.0001575 | -1574.6 |
| 486 | SLU 15 | -0.0002779 | -2779.4 | SLU 1 | -0.0001587 | -1586.6 |
| 487 | SLU 14 | -0.0003481 | -3481.3 | SLU 1 | -0.0001999 | -1998.7 |
| 488 | SLU 15 | -0.0003527 | -3527.5 | SLU 1 | -0.0001994 | -1994.1 |
| 489 | SLU 14 | -0.0004172 | -4171.9 | SLU 1 | -0.0002368 | -2368.4 |
| 490 | SLU 15 | -0.0004203 | -4202.7 | SLU 1 | -0.0002331 | -2330.6 |
| 491 | SLU 14 | -0.0004496 | -4495.5 | SLU 1 | -0.0002504 | -2504.4 |
| 492 | SLU 15 | -0.0004563 | -4563 | SLU 1 | -0.0002458 | -2457.9 |
| 493 | SLU 15 | -0.0003596 | -3596.4 | SLU 1 | -0.0001676 | -1675.8 |
| 494 | SLU 14 | -0.0003477 | -3477.1 | SLU 1 | -0.0001741 | -1740.8 |
| 495 | SLU 14 | -0.0004219 | -4219.3 | SLU 1 | -0.0002265 | -2265.3 |
| 496 | SLU 15 | -0.0004312 | -4311.7 | SLU 1 | -0.0002208 | -2207.9 |
| 497 | SLU 15 | -0.0002061 | -2060.5 | SLU 1 | -0.0001082 | -1082.1 |
| 498 | SLU 14 | -0.0002028 | -2028.2 | SLU 1 | -0.0001084 | -1083.6 |
| 499 | SLU 15 | -0.0002333 | -2332.9 | SLU 1 | -0.0001135 | -1135 |
| 500 | SLU 15 | -0.0002942 | -2942.5 | SLU 1 | -0.0001134 | -1133.9 |
| 501 | SLU 15 | -0.0003752 | -3752.4 | SLU 1 | -0.0001635 | -1634.9 |
| 502 | SLU 14 | -0.0002225 | -2225 | SLU 1 | -0.0001106 | -1106.4 |
| 503 | SLU 15 | -0.0004441 | -4441.1 | SLU 1 | -0.0001891 | -1891.2 |
| 504 | SLU 15 | -0.0004654 | -4653.5 | SLU 1 | -0.0001971 | -1971 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|--------|------------------|--|---------|-------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 505 | SLU 14 | -0.0002745 | | -2745.1 | SLU 1 | -0.0001274 | | -1273.8 |
| 506 | SLU 16 | -0.0004266 | | -4266 | SLU 1 | -0.0001827 | | -1826.9 |
| 507 | SLU 16 | -0.0003508 | | -3508 | SLU 1 | -0.0001547 | | -1547.1 |
| 508 | SLU 15 | -0.0002197 | | -2196.6 | SLU 1 | -0.000123 | | -1230 |
| 509 | SLU 14 | -0.0002708 | | -2708.1 | SLU 1 | -0.0001553 | | -1553 |
| 510 | SLU 14 | -0.0003444 | | -3443.8 | SLU 1 | -0.0001974 | | -1974.4 |
| 511 | SLU 15 | -0.0002756 | | -2756.3 | SLU 1 | -0.0001571 | | -1571.2 |
| 512 | SLU 14 | -0.0002217 | | -2217.2 | SLU 1 | -0.0001248 | | -1247.7 |
| 513 | SLU 14 | -0.0004159 | | -4159.5 | SLU 1 | -0.0002357 | | -2356.9 |
| 514 | SLU 15 | -0.0003505 | | -3505.1 | SLU 1 | -0.0001978 | | -1977.5 |
| 515 | SLU 15 | -0.0002054 | | -2053.7 | SLU 1 | -0.0001083 | | -1083.2 |
| 516 | SLU 14 | -0.0004514 | | -4513.6 | SLU 1 | -0.0002508 | | -2507.8 |
| 517 | SLU 15 | -0.0004196 | | -4196.2 | SLU 1 | -0.0002321 | | -2320.5 |
| 518 | SLU 15 | -0.0004578 | | -4578.3 | SLU 1 | -0.0002456 | | -2455.9 |
| 519 | SLU 15 | -0.0003634 | | -3634.2 | SLU 1 | -0.0001684 | | -1683.6 |
| 520 | SLU 14 | -0.0003524 | | -3524 | SLU 1 | -0.0001758 | | -1758 |
| 521 | SLU 14 | -0.0004252 | | -4252 | SLU 1 | -0.0002275 | | -2275.1 |
| 522 | SLU 15 | -0.0004338 | | -4338 | SLU 1 | -0.0002211 | | -2210.5 |
| 523 | SLU 15 | -0.0002309 | | -2309.1 | SLU 1 | -0.0001124 | | -1124.1 |
| 524 | SLU 14 | -0.0002029 | | -2029 | SLU 1 | -0.0001089 | | -1089.1 |
| 525 | SLU 15 | -0.0002931 | | -2930.9 | SLU 1 | -0.0001327 | | -1326.8 |
| 526 | SLU 15 | -0.0003771 | | -3771.1 | SLU 1 | -0.0001625 | | -1624.6 |
| 527 | SLU 15 | -0.0004522 | | -4522.2 | SLU 1 | -0.0001896 | | -1896.1 |
| 528 | SLU 15 | -0.0004769 | | -4768.8 | SLU 1 | -0.0001986 | | -1986.1 |
| 529 | SLU 14 | -0.0002207 | | -2206.9 | SLU 1 | -0.00011 | | -1099.9 |
| 530 | SLU 16 | -0.000434 | | -4340.1 | SLU 1 | -0.0001832 | | -1831.5 |
| 531 | SLU 16 | -0.0003525 | | -3525.2 | SLU 1 | -0.0001539 | | -1539.4 |
| 532 | SLU 14 | -0.0002731 | | -2731.4 | SLU 1 | -0.0001263 | | -1262.7 |
| 533 | SLU 15 | -0.0002218 | | -2217.6 | SLU 1 | -0.0001244 | | -1243.8 |
| 534 | SLU 14 | -0.0002719 | | -2718.8 | SLU 1 | -0.0001558 | | -1558 |
| 535 | SLU 15 | -0.0002074 | | -2073.9 | SLU 1 | -0.00011 | | -1099.6 |
| 536 | SLU 14 | -0.0003443 | | -3443.3 | SLU 1 | -0.0001971 | | -1970.7 |
| 537 | SLU 15 | -0.0002772 | | -2772.5 | SLU 1 | -0.0001578 | | -1578.3 |
| 538 | SLU 14 | -0.0004154 | | -4153.6 | SLU 1 | -0.0002349 | | -2348.7 |
| 539 | SLU 15 | -0.0003506 | | -3506.1 | SLU 1 | -0.0001973 | | -1973.1 |
| 540 | SLU 14 | -0.0002247 | | -2246.8 | SLU 1 | -0.0001266 | | -1266.4 |
| 541 | SLU 15 | -0.0002324 | | -2323.8 | SLU 1 | -0.0001137 | | -1137 |
| 542 | SLU 14 | -0.000453 | | -4529.5 | SLU 1 | -0.0002509 | | -2509.5 |
| 543 | SLU 15 | -0.0004208 | | -4208.4 | SLU 1 | -0.0002318 | | -2318.4 |
| 544 | SLU 15 | -0.000459 | | -4589.6 | SLU 1 | -0.0002452 | | -2452.1 |
| 545 | SLU 15 | -0.000368 | | -3680.2 | SLU 1 | -0.0001699 | | -1699 |
| 546 | SLU 14 | -0.0003578 | | -3577.8 | SLU 1 | -0.0001782 | | -1782.3 |
| 547 | SLU 14 | -0.0004285 | | -4284.7 | SLU 1 | -0.0002287 | | -2286.6 |
| 548 | SLU 15 | -0.0004365 | | -4364.9 | SLU 1 | -0.0002215 | | -2214.8 |
| 549 | SLU 15 | -0.000296 | | -2960.2 | SLU 1 | -0.0001341 | | -1341.3 |
| 550 | SLU 16 | -0.0005291 | | -5290.7 | SLU 1 | -0.0002164 | | -2164 |
| 551 | SLU 15 | -0.0004876 | | -4876.4 | SLU 1 | -0.0002016 | | -2016.1 |
| 552 | SLU 15 | -0.0003897 | | -3897.4 | SLU 1 | -0.0001668 | | -1668.5 |
| 553 | SLU 14 | -0.0002055 | | -2054.7 | SLU 1 | -0.0001109 | | -1108.5 |
| 554 | SLU 16 | -0.0004653 | | -4653.1 | SLU 1 | -0.0001939 | | -1938.5 |
| 555 | SLU 14 | -0.0002226 | | -2226.1 | SLU 1 | -0.0001116 | | -1116.1 |
| 556 | SLU 16 | -0.0003626 | | -3626 | SLU 1 | -0.0001577 | | -1576.6 |
| 557 | SLU 14 | -0.0002764 | | -2764.1 | SLU 1 | -0.0001281 | | -1280.6 |
| 558 | SLU 16 | -0.0005728 | | -5728.3 | SLU 1 | -0.0002335 | | -2335 |
| 559 | SLU 15 | -0.000501 | | -5010.2 | SLU 1 | -0.0002084 | | -2084.4 |
| 560 | SLU 15 | -0.0002288 | | -2288 | SLU 1 | -0.000129 | | -1289.6 |
| 561 | SLU 15 | -0.0002141 | | -2140.6 | SLU 1 | -0.0001149 | | -1149.2 |
| 562 | SLU 15 | -0.0002366 | | -2366.2 | SLU 1 | -0.000118 | | -1179.8 |
| 563 | SLU 14 | -0.0002771 | | -2771.4 | SLU 1 | -0.0001588 | | -1587.9 |
| 564 | SLU 16 | -0.0004804 | | -4803.9 | SLU 1 | -0.0002013 | | -2013.4 |
| 565 | SLU 15 | -0.0002975 | | -2974.5 | SLU 1 | -0.0001373 | | -1373.3 |
| 566 | SLU 15 | -0.0003914 | | -3913.7 | SLU 1 | -0.0001699 | | -1698.7 |
| 567 | SLU 14 | -0.0003473 | | -3473.4 | SLU 1 | -0.0001984 | | -1984.1 |
| 568 | SLU 14 | -0.0003664 | | -3663.7 | SLU 1 | -0.0001615 | | -1615.3 |
| 569 | SLU 15 | -0.0002831 | | -2830.8 | SLU 1 | -0.0001609 | | -1609.1 |
| 570 | SLU 14 | -0.000232 | | -2319.7 | SLU 1 | -0.0001312 | | -1311.6 |
| 571 | SLU 14 | -0.0004172 | | -4171.6 | SLU 1 | -0.0002352 | | -2352.5 |
| 572 | SLU 15 | -0.0003544 | | -3543.7 | SLU 1 | -0.0001988 | | -1987.5 |
| 573 | SLU 14 | -0.00028 | | -2800.2 | SLU 1 | -0.0001321 | | -1320.9 |
| 574 | SLU 14 | -0.0002128 | | -2127.6 | SLU 1 | -0.0001159 | | -1159.4 |
| 575 | SLU 14 | -0.0002283 | | -2282.7 | SLU 1 | -0.0001164 | | -1163.6 |
| 576 | SLU 15 | -0.0004223 | | -4223.2 | SLU 1 | -0.0002317 | | -2316.8 |
| 577 | SLU 14 | -0.0004542 | | -4542.1 | SLU 1 | -0.000251 | | -2510 |
| 578 | SLU 15 | -0.0004598 | | -4597.5 | SLU 1 | -0.0002447 | | -2447.1 |
| 579 | SLU 15 | -0.0003739 | | -3738.6 | SLU 1 | -0.0001725 | | -1724.9 |
| 580 | SLU 14 | -0.0003643 | | -3643 | SLU 1 | -0.0001817 | | -1816.6 |
| 581 | SLU 14 | -0.0004319 | | -4318.7 | SLU 1 | -0.0002301 | | -2300.7 |
| 582 | SLU 15 | -0.0004394 | | -4393.8 | SLU 1 | -0.0002222 | | -2221.6 |
| 583 | SLU 16 | -0.0004958 | | -4958.1 | SLU 1 | -0.0002123 | | -2123.5 |
| 584 | SLU 15 | -0.0002464 | | -2464.3 | SLU 1 | -0.0001272 | | -1271.7 |
| 585 | SLU 15 | -0.0002971 | | -2970.6 | SLU 1 | -0.0001431 | | -1431.1 |
| 586 | SLU 15 | -0.0002288 | | -2288.5 | SLU 1 | -0.0001253 | | -1253.4 |
| 587 | SLU 15 | -0.0004597 | | -4597.3 | SLU 1 | -0.0001998 | | -1997.7 |
| 588 | SLU 15 | -0.0003757 | | -3756.9 | SLU 1 | -0.0001703 | | -1702.5 |
| 589 | SLU 16 | -0.000444 | | -4440.2 | SLU 1 | -0.0001944 | | -1943.7 |
| 590 | SLU 14 | -0.0002442 | | -2442.5 | SLU 1 | -0.0001386 | | -1386.1 |
| 591 | SLU 14 | -0.0003567 | | -3567.3 | SLU 1 | -0.000164 | | -1640 |
| 592 | SLU 14 | -0.0002898 | | -2898.4 | SLU 1 | -0.0001661 | | -1660.6 |
| 593 | SLU 14 | -0.0002842 | | -2841.8 | SLU 1 | -0.0001393 | | -1393.4 |
| 594 | SLU 14 | -0.0002404 | | -2404.3 | SLU 1 | -0.0001261 | | -1261.2 |
| 595 | SLU 14 | -0.0002283 | | -2282.8 | SLU 1 | -0.0001262 | | -1262.2 |
| 596 | SLU 15 | -0.000247 | | -2470.4 | SLU 1 | -0.0001402 | | -1401.6 |
| 597 | SLU 14 | -0.0003557 | | -3557.2 | SLU 1 | -0.0002027 | | -2027 |
| 598 | SLU 15 | -0.0002943 | | -2943.3 | SLU 1 | -0.0001669 | | -1669.4 |
| 599 | SLU 15 | -0.0003608 | | -3607.9 | SLU 1 | -0.0002015 | | -2015.4 |
| 600 | SLU 14 | -0.000421 | | -4210 | SLU 1 | -0.0002366 | | -2366.4 |
| 601 | SLU 15 | -0.0004258 | | -4257.7 | SLU 1 | -0.0002323 | | -2323.4 |
| 602 | SLU 14 | -0.0004554 | | -4554.5 | SLU 1 | -0.000251 | | -2509.9 |
| 603 | SLU 15 | -0.0004608 | | -4608 | SLU 1 | -0.000244 | | -2440 |
| 604 | SLU 15 | -0.0003814 | | -3814.4 | SLU 1 | -0.0001765 | | -1765.2 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 605 | SLU 14 | -0.0003725 | -3724.8 | SLU 1 | -0.0001865 | -1864.9 |
| 606 | SLU 14 | -0.0004355 | -4355 | SLU 1 | -0.0002318 | -2317.8 |
| 607 | SLU 15 | -0.0004425 | -4425.3 | SLU 1 | -0.0002231 | -2231 |
| 608 | SLU 16 | -0.0003569 | -3568.8 | SLU 1 | -0.0001736 | -1735.8 |
| 609 | SLU 14 | -0.0002567 | -2567 | SLU 1 | -0.0001436 | -1435.8 |
| 610 | SLU 15 | -0.000268 | -2679.8 | SLU 1 | -0.0001442 | -1441.8 |
| 611 | SLU 15 | -0.0003039 | -3039.1 | SLU 1 | -0.0001554 | -1553.7 |
| 612 | SLU 14 | -0.0004238 | -4238.1 | SLU 1 | -0.0001972 | -1971.7 |
| 613 | SLU 14 | -0.000272 | -2719.8 | SLU 1 | -0.0001552 | -1551.7 |
| 614 | SLU 14 | -0.0004063 | -4063.4 | SLU 1 | -0.000191 | -1910.1 |
| 615 | SLU 14 | -0.0003984 | -3983.5 | SLU 1 | -0.0001883 | -1882.8 |
| 616 | SLU 14 | -0.0003465 | -3464.9 | SLU 1 | -0.0001702 | -1701.9 |
| 617 | SLU 15 | -0.0002567 | -2567.5 | SLU 1 | -0.0001439 | -1439 |
| 618 | SLU 14 | -0.0002965 | -2964.7 | SLU 1 | -0.0001532 | -1531.5 |
| 619 | SLU 14 | -0.0002647 | -2646.8 | SLU 1 | -0.0001435 | -1435.1 |
| 620 | SLU 14 | -0.0003122 | -3121.5 | SLU 1 | -0.0001786 | -1786.3 |
| 621 | SLU 15 | -0.0002744 | -2743.6 | SLU 1 | -0.0001557 | -1557.4 |
| 622 | SLU 15 | -0.0003156 | -3156.2 | SLU 1 | -0.0001782 | -1782.2 |
| 623 | SLU 14 | -0.0003694 | -3694.2 | SLU 1 | -0.0002098 | -2098 |
| 624 | SLU 15 | -0.0003736 | -3735.9 | SLU 1 | -0.0002075 | -2074.7 |
| 625 | SLU 14 | -0.0004256 | -4255.6 | SLU 1 | -0.0002384 | -2383.7 |
| 626 | SLU 15 | -0.0004302 | -4301.8 | SLU 1 | -0.0002334 | -2333.6 |
| 627 | SLU 14 | -0.0004566 | -4566.3 | SLU 1 | -0.000251 | -2509.9 |
| 628 | SLU 15 | -0.0004615 | -4615.3 | SLU 1 | -0.0002433 | -2433 |
| 629 | SLU 15 | -0.0003914 | -3914.2 | SLU 1 | -0.0001825 | -1824.7 |
| 630 | SLU 14 | -0.000383 | -3830.3 | SLU 1 | -0.0001932 | -1932.1 |
| 631 | SLU 14 | -0.0004395 | -4395 | SLU 1 | -0.0002339 | -2338.8 |
| 632 | SLU 15 | -0.0004461 | -4461.2 | SLU 1 | -0.0002244 | -2244.1 |
| 633 | SLU 14 | -0.0003142 | -3141.5 | SLU 1 | -0.0001794 | -1794 |
| 634 | SLU 14 | -0.0003014 | -3014 | SLU 1 | -0.0001707 | -1707.1 |
| 635 | SLU 15 | -0.0003016 | -3015.6 | SLU 1 | -0.0001699 | -1698.9 |
| 636 | SLU 14 | -0.0003599 | -3598.6 | SLU 1 | -0.0001881 | -1881.5 |
| 637 | SLU 14 | -0.0003293 | -3292.6 | SLU 1 | -0.0001776 | -1775.5 |
| 638 | SLU 15 | -0.000316 | -3159.6 | SLU 1 | -0.0001785 | -1784.9 |
| 639 | SLU 14 | -0.0003077 | -3076.6 | SLU 1 | -0.0001708 | -1708.3 |
| 640 | SLU 14 | -0.0003866 | -3866.5 | SLU 1 | -0.0001977 | -1977.1 |
| 641 | SLU 15 | -0.0003479 | -3478.5 | SLU 1 | -0.0001948 | -1948.2 |
| 642 | SLU 14 | -0.0003961 | -3961 | SLU 1 | -0.0002011 | -2010.8 |
| 643 | SLU 14 | -0.0003458 | -3458.4 | SLU 1 | -0.0001971 | -1971.1 |
| 644 | SLU 15 | -0.0003833 | -3833.1 | SLU 1 | -0.0001965 | -1965.1 |
| 645 | SLU 15 | -0.0003261 | -3261.3 | SLU 1 | -0.0001763 | -1762.8 |
| 646 | SLU 15 | -0.0003556 | -3555.6 | SLU 1 | -0.0001866 | -1866.2 |
| 647 | SLU 15 | -0.0003066 | -3065.6 | SLU 1 | -0.0001701 | -1700.8 |
| 648 | SLU 14 | -0.0003889 | -3888.8 | SLU 1 | -0.0002198 | -2197.7 |
| 649 | SLU 15 | -0.0003922 | -3921.7 | SLU 1 | -0.000216 | -2160.3 |
| 650 | SLU 14 | -0.0004328 | -4328.4 | SLU 1 | -0.0002414 | -2413.6 |
| 651 | SLU 15 | -0.000437 | -4370 | SLU 1 | -0.0002353 | -2353.2 |
| 652 | SLU 14 | -0.0004579 | -4579.1 | SLU 1 | -0.0002509 | -2509.5 |
| 653 | SLU 15 | -0.0004625 | -4625.1 | SLU 1 | -0.0002425 | -2425.3 |
| 654 | SLU 15 | -0.0004045 | -4044.7 | SLU 1 | -0.0001908 | -1908.2 |
| 655 | SLU 14 | -0.0003966 | -3966.2 | SLU 1 | -0.0002023 | -2022.9 |
| 656 | SLU 14 | -0.0004438 | -4438.4 | SLU 1 | -0.0002363 | -2363.1 |
| 657 | SLU 15 | -0.0004501 | -4501.1 | SLU 1 | -0.000226 | -2260.3 |
| 658 | SLU 14 | -0.0004134 | -4134.3 | SLU 1 | -0.000232 | -2319.5 |
| 659 | SLU 15 | -0.0003884 | -3884.1 | SLU 1 | -0.0002147 | -2147.2 |
| 660 | SLU 15 | -0.0004163 | -4162.8 | SLU 1 | -0.0002267 | -2267 |
| 661 | SLU 15 | -0.0003587 | -3587.4 | SLU 1 | -0.000201 | -2010.3 |
| 662 | SLU 15 | -0.0003607 | -3606.6 | SLU 1 | -0.0002014 | -2013.5 |
| 663 | SLU 14 | -0.0003868 | -3867.8 | SLU 1 | -0.0002187 | -2187.3 |
| 664 | SLU 14 | -0.0003669 | -3668.9 | SLU 1 | -0.0002083 | -2083.5 |
| 665 | SLU 15 | -0.0003684 | -3683.9 | SLU 1 | -0.0002057 | -2056.9 |
| 666 | SLU 14 | -0.0003886 | -3885.9 | SLU 1 | -0.0002126 | -2126.2 |
| 667 | SLU 14 | -0.0003729 | -3729.3 | SLU 1 | -0.0002071 | -2071.4 |
| 668 | SLU 14 | -0.0004021 | -4021.5 | SLU 1 | -0.0002175 | -2174.9 |
| 669 | SLU 14 | -0.0003591 | -3591.5 | SLU 1 | -0.0002037 | -2036.6 |
| 670 | SLU 14 | -0.000407 | -4069.5 | SLU 1 | -0.0002191 | -2191.4 |
| 671 | SLU 15 | -0.0003722 | -3721.8 | SLU 1 | -0.0002058 | -2058 |
| 672 | SLU 14 | -0.000362 | -3620.2 | SLU 1 | -0.0002037 | -2037.3 |
| 673 | SLU 15 | -0.0003877 | -3877.3 | SLU 1 | -0.0002118 | -2118.1 |
| 674 | SLU 15 | -0.0004013 | -4013.3 | SLU 1 | -0.0002171 | -2170.6 |
| 675 | SLU 14 | -0.0004418 | -4418.2 | SLU 1 | -0.000245 | -2450.1 |
| 676 | SLU 15 | -0.0004455 | -4455.4 | SLU 1 | -0.0002379 | -2378.7 |
| 677 | SLU 14 | -0.0004593 | -4592.9 | SLU 1 | -0.0002509 | -2509 |
| 678 | SLU 15 | -0.0004639 | -4638.6 | SLU 1 | -0.0002418 | -2417.6 |
| 679 | SLU 15 | -0.0004206 | -4205.6 | SLU 1 | -0.0002015 | -2015 |
| 680 | SLU 14 | -0.0004133 | -4132.6 | SLU 1 | -0.0002137 | -2137 |
| 681 | SLU 14 | -0.0004483 | -4482.8 | SLU 1 | -0.0002389 | -2388.7 |
| 682 | SLU 15 | -0.0004543 | -4542.6 | SLU 1 | -0.0002278 | -2277.5 |
| 683 | SLU 14 | -0.000449 | -4490.2 | SLU 1 | -0.0002476 | -2476.5 |
| 684 | SLU 15 | -0.0004527 | -4526.5 | SLU 1 | -0.0002397 | -2396.9 |
| 685 | SLU 14 | -0.0004386 | -4386.4 | SLU 1 | -0.0002434 | -2434.3 |
| 686 | SLU 15 | -0.0004416 | -4416.2 | SLU 1 | -0.0002365 | -2365.3 |
| 687 | SLU 14 | -0.0004252 | -4251.9 | SLU 1 | -0.0002376 | -2375.7 |
| 688 | SLU 15 | -0.0004278 | -4277.7 | SLU 1 | -0.0002322 | -2321.6 |
| 689 | SLU 14 | -0.0004251 | -4250.9 | SLU 1 | -0.0002357 | -2357.4 |
| 690 | SLU 15 | -0.0004142 | -4141.7 | SLU 1 | -0.0002284 | -2284.3 |
| 691 | SLU 15 | -0.0004188 | -4187.9 | SLU 1 | -0.0002315 | -2314.8 |
| 692 | SLU 14 | -0.0004187 | -4186.6 | SLU 1 | -0.0002336 | -2335.9 |
| 693 | SLU 15 | -0.0004147 | -4146.6 | SLU 1 | -0.0002293 | -2293 |
| 694 | SLU 14 | -0.0004173 | -4173.1 | SLU 1 | -0.000234 | -2340.3 |
| 695 | SLU 15 | -0.0004192 | -4191.8 | SLU 1 | -0.0002296 | -2296.4 |
| 696 | SLU 14 | -0.0004309 | -4309.4 | SLU 1 | -0.0002377 | -2377.4 |
| 697 | SLU 15 | -0.0004254 | -4253.7 | SLU 1 | -0.0002346 | -2345.6 |
| 698 | SLU 14 | -0.0004135 | -4134.6 | SLU 1 | -0.0002322 | -2321.7 |
| 699 | SLU 14 | -0.0004144 | -4144.3 | SLU 1 | -0.0002323 | -2322.7 |
| 700 | SLU 15 | -0.0004308 | -4308.2 | SLU 1 | -0.0002371 | -2371.5 |
| 701 | SLU 14 | -0.0004332 | -4331.5 | SLU 1 | -0.0002384 | -2383.9 |
| 702 | SLU 14 | -0.0004598 | -4598.5 | SLU 1 | -0.00025 | -2500.1 |
| 703 | SLU 15 | -0.0004643 | -4642.9 | SLU 1 | -0.00024 | -2400.1 |
| 704 | SLU 15 | -0.0004362 | -4362 | SLU 1 | -0.000212 | -2119.9 |

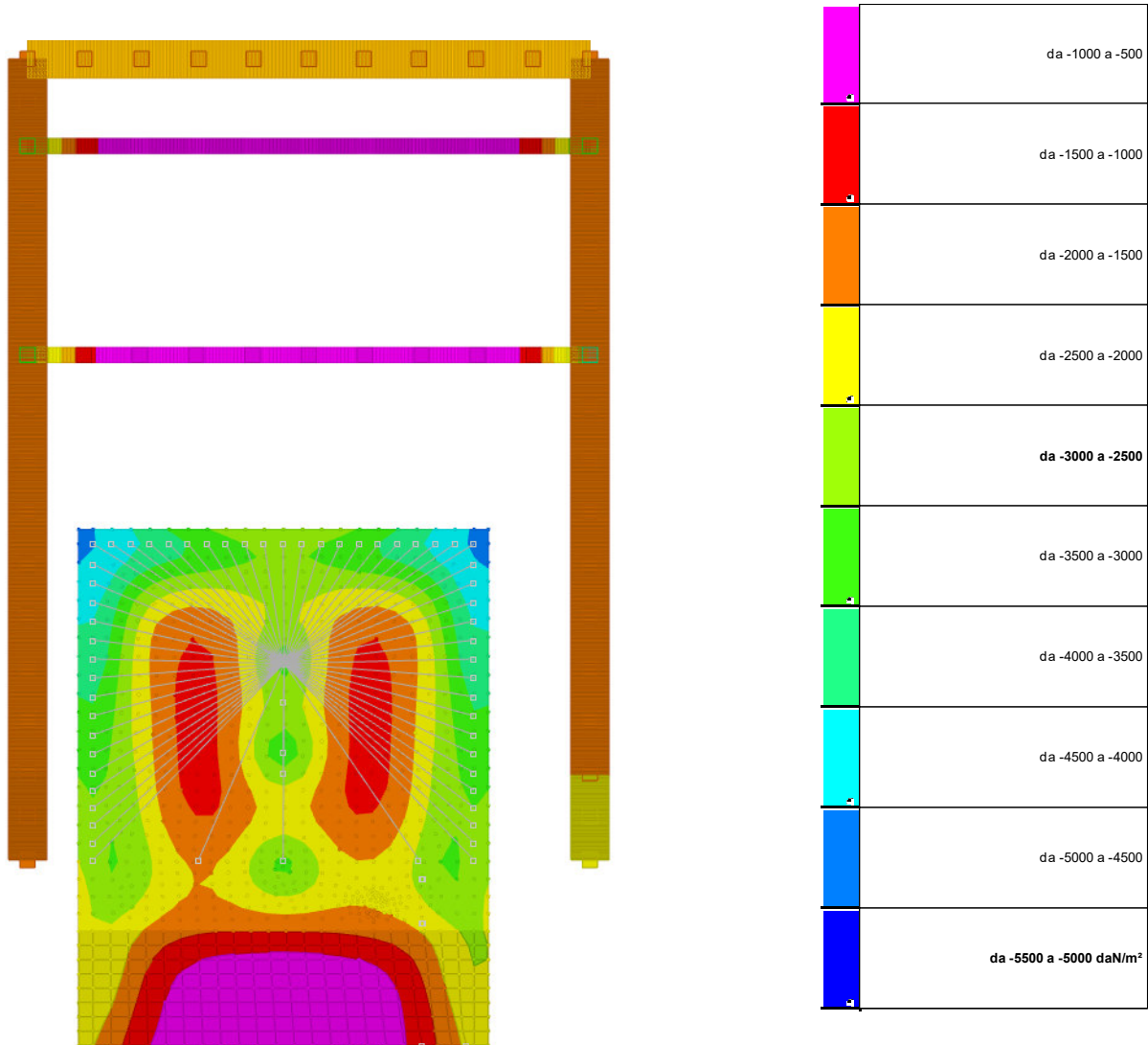
| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|--------|------------------|--|---------|-------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 705 | SLU 14 | -0.0004294 | | -4294 | SLU 1 | -0.0002249 | | -2249.3 |
| 706 | SLU 14 | -0.0004511 | | -4510.7 | SLU 1 | -0.0002404 | | -2403.8 |
| 707 | SLU 15 | -0.0004568 | | -4568.4 | SLU 1 | -0.0002284 | | -2283.8 |
| 708 | SLU 14 | -0.0004534 | | -4534.3 | SLU 1 | -0.000248 | | -2480.1 |
| 709 | SLU 15 | -0.000457 | | -4569.9 | SLU 1 | -0.0002394 | | -2394.2 |
| 710 | SLU 14 | -0.000448 | | -4480.3 | SLU 1 | -0.000246 | | -2459.9 |
| 711 | SLU 15 | -0.0004511 | | -4510.6 | SLU 1 | -0.0002387 | | -2387.1 |
| 712 | SLU 14 | -0.0004444 | | -4443.6 | SLU 1 | -0.0002445 | | -2444.8 |
| 713 | SLU 14 | -0.0004418 | | -4418.4 | SLU 1 | -0.0002427 | | -2427.3 |
| 714 | SLU 14 | -0.0004431 | | -4430.6 | SLU 1 | -0.0002428 | | -2427.9 |
| 715 | SLU 14 | -0.0004422 | | -4422.1 | SLU 1 | -0.0002434 | | -2434.4 |
| 716 | SLU 14 | -0.0004414 | | -4413.9 | SLU 1 | -0.0002429 | | -2428.8 |
| 717 | SLU 15 | -0.000447 | | -4470 | SLU 1 | -0.0002384 | | -2383.6 |
| 718 | SLU 15 | -0.0004443 | | -4442.6 | SLU 1 | -0.0002385 | | -2384.7 |
| 719 | SLU 15 | -0.0004428 | | -4427.5 | SLU 1 | -0.0002397 | | -2397 |
| 720 | SLU 15 | -0.0004429 | | -4429.1 | SLU 1 | -0.0002389 | | -2388.9 |
| 721 | SLU 14 | -0.000444 | | -4439.6 | SLU 1 | -0.0002425 | | -2424.5 |
| 722 | SLU 15 | -0.0004433 | | -4432.6 | SLU 1 | -0.0002405 | | -2404.7 |
| 723 | SLU 15 | -0.0004437 | | -4437.3 | SLU 1 | -0.0002414 | | -2413.6 |
| 724 | SLU 14 | -0.0004441 | | -4440.6 | SLU 1 | -0.000242 | | -2420.1 |
| 725 | SLU 15 | -0.0004407 | | -4406.6 | SLU 1 | -0.0002148 | | -2148.4 |
| 726 | SLU 14 | -0.0004343 | | -4342.6 | SLU 1 | -0.0002285 | | -2285.1 |
| 727 | SLU 14 | -0.0004464 | | -4464.1 | SLU 1 | -0.0002369 | | -2369.3 |
| 728 | SLU 14 | -0.0004473 | | -4472.8 | SLU 1 | -0.0002384 | | -2383.7 |
| 729 | SLU 14 | -0.0004405 | | -4405.4 | SLU 1 | -0.0002348 | | -2347.7 |
| 730 | SLU 14 | -0.0004329 | | -4328.9 | SLU 1 | -0.0002304 | | -2303.5 |
| 731 | SLU 14 | -0.0004263 | | -4263 | SLU 1 | -0.0002264 | | -2263.8 |
| 732 | SLU 14 | -0.0004212 | | -4211.8 | SLU 1 | -0.0002231 | | -2231.3 |
| 733 | SLU 14 | -0.0004176 | | -4175.7 | SLU 1 | -0.0002206 | | -2206.3 |
| 734 | SLU 14 | -0.0004153 | | -4152.8 | SLU 1 | -0.0002188 | | -2188 |
| 735 | SLU 14 | -0.000414 | | -4139.9 | SLU 1 | -0.0002175 | | -2175.1 |
| 736 | SLU 14 | -0.0004132 | | -4132.4 | SLU 1 | -0.0002166 | | -2165.6 |
| 737 | SLU 14 | -0.0004128 | | -4127.6 | SLU 1 | -0.0002159 | | -2158.5 |
| 738 | SLU 15 | -0.0004113 | | -4130.4 | SLU 1 | -0.0002153 | | -2153.2 |
| 739 | SLU 15 | -0.0004143 | | -4143.2 | SLU 1 | -0.000215 | | -2150.2 |
| 740 | SLU 15 | -0.0004162 | | -4162 | SLU 1 | -0.0002151 | | -2150.9 |
| 741 | SLU 15 | -0.0004191 | | -4190.6 | SLU 1 | -0.0002157 | | -2156.6 |
| 742 | SLU 15 | -0.0004232 | | -4232.5 | SLU 1 | -0.0002169 | | -2168.9 |
| 743 | SLU 15 | -0.0004289 | | -4289.3 | SLU 1 | -0.0002188 | | -2188.3 |
| 744 | SLU 15 | -0.0004361 | | -4361.4 | SLU 1 | -0.0002215 | | -2214.8 |
| 745 | SLU 15 | -0.0004445 | | -4444.6 | SLU 1 | -0.0002246 | | -2245.6 |
| 746 | SLU 15 | -0.000452 | | -4519.9 | SLU 1 | -0.0002268 | | -2268.2 |
| 747 | SLU 15 | -0.000452 | | -4520.4 | SLU 1 | -0.0002241 | | -2240.7 |
| 748 | SLU 14 | -0.0004261 | | -4261.2 | SLU 1 | -0.0002231 | | -2231.1 |
| 749 | SLU 14 | -0.0004323 | | -4322.6 | SLU 1 | -0.0002273 | | -2272.7 |
| 750 | SLU 14 | -0.0004242 | | -4241.7 | SLU 1 | -0.0002219 | | -2218.6 |
| 751 | SLU 14 | -0.0004047 | | -4046.7 | SLU 1 | -0.0002087 | | -2087.3 |
| 752 | SLU 14 | -0.0003854 | | -3853.9 | SLU 1 | -0.0001956 | | -1956.3 |
| 753 | SLU 14 | -0.0003701 | | -3701.4 | SLU 1 | -0.0001852 | | -1851.7 |
| 754 | SLU 14 | -0.0003592 | | -3591.7 | SLU 1 | -0.0001775 | | -1774.6 |
| 755 | SLU 14 | -0.0003519 | | -3519 | SLU 1 | -0.0001721 | | -1721.1 |
| 756 | SLU 14 | -0.0003476 | | -3476 | SLU 1 | -0.0001686 | | -1686.1 |
| 757 | SLU 14 | -0.0003454 | | -3453.8 | SLU 1 | -0.0001664 | | -1664.4 |
| 758 | SLU 14 | -0.0003443 | | -3443 | SLU 1 | -0.0001651 | | -1650.8 |
| 759 | SLU 14 | -0.0003437 | | -3436.7 | SLU 1 | -0.0001642 | | -1641.7 |
| 760 | SLU 15 | -0.000344 | | -3439.9 | SLU 1 | -0.0001636 | | -1635.9 |
| 761 | SLU 15 | -0.0003457 | | -3456.6 | SLU 1 | -0.0001635 | | -1634.6 |
| 762 | SLU 15 | -0.0003485 | | -3485.1 | SLU 1 | -0.0001642 | | -1641.8 |
| 763 | SLU 15 | -0.0003534 | | -3534.4 | SLU 1 | -0.0001662 | | -1662.3 |
| 764 | SLU 15 | -0.0003613 | | -3613.1 | SLU 1 | -0.0001702 | | -1701.6 |
| 765 | SLU 15 | -0.0003729 | | -3728.8 | SLU 1 | -0.0001765 | | -1764.7 |
| 766 | SLU 15 | -0.0003887 | | -3886.9 | SLU 1 | -0.0001856 | | -1856.3 |
| 767 | SLU 15 | -0.0004086 | | -4085.7 | SLU 1 | -0.0001975 | | -1975.2 |
| 768 | SLU 15 | -0.0004288 | | -4287.6 | SLU 1 | -0.0002095 | | -2095.2 |
| 769 | SLU 15 | -0.0004377 | | -4376.8 | SLU 1 | -0.0002138 | | -2138.4 |
| 770 | SLU 15 | -0.0004323 | | -4322.6 | SLU 1 | -0.0002089 | | -2089.3 |
| 771 | SLU 15 | -0.0003106 | | -3105.8 | SLU 1 | -0.0001854 | | -1853.7 |
| 772 | SLU 15 | -0.0003212 | | -3211.8 | SLU 1 | -0.000193 | | -1929.9 |
| 773 | SLU 15 | -0.0003048 | | -3048.4 | SLU 1 | -0.0001852 | | -1851.8 |
| 774 | SLU 15 | -0.0002668 | | -2667.8 | SLU 1 | -0.0001638 | | -1637.8 |
| 775 | SLU 15 | -0.0002318 | | -2318.1 | SLU 1 | -0.0001437 | | -1436.5 |
| 776 | SLU 15 | -0.0002059 | | -2059.4 | SLU 1 | -0.0001286 | | -1285.8 |
| 777 | SLU 15 | -0.0001883 | | -1882.8 | SLU 1 | -0.0001182 | | -1182 |
| 778 | SLU 15 | -0.0001766 | | -1766.4 | SLU 1 | -0.0001113 | | -1112.6 |
| 779 | SLU 15 | -0.0001691 | | -1691 | SLU 1 | -0.0001067 | | -1066.6 |
| 780 | SLU 14 | -0.0001644 | | -1644.5 | SLU 1 | -0.0001037 | | -1036.7 |
| 781 | SLU 14 | -0.0001619 | | -1619.1 | SLU 1 | -0.0001018 | | -1018.4 |
| 782 | SLU 14 | -0.000161 | | -1610.3 | SLU 1 | -0.0001009 | | -1009.2 |
| 783 | SLU 14 | -0.0001616 | | -1615.7 | SLU 1 | -0.0001008 | | -1007.7 |
| 784 | SLU 14 | -0.0001636 | | -1635.6 | SLU 1 | -0.0001014 | | -1013.7 |
| 785 | SLU 14 | -0.0001673 | | -1673 | SLU 1 | -0.0001028 | | -1028.2 |
| 786 | SLU 14 | -0.0001733 | | -1732.9 | SLU 1 | -0.0001053 | | -1053.1 |
| 787 | SLU 14 | -0.0001819 | | -1819.1 | SLU 1 | -0.0001091 | | -1091.4 |
| 788 | SLU 14 | -0.0001928 | | -1927.6 | SLU 1 | -0.0001147 | | -1146.6 |
| 789 | SLU 14 | -0.0002066 | | -2065.8 | SLU 1 | -0.0001225 | | -1224.8 |
| 790 | SLU 14 | -0.0002257 | | -2257 | SLU 1 | -0.0001337 | | -1336.8 |
| 791 | SLU 14 | -0.0002525 | | -2524.9 | SLU 1 | -0.0001492 | | -1491.8 |
| 792 | SLU 14 | -0.0002871 | | -2871.4 | SLU 1 | -0.0001687 | | -1687.1 |
| 793 | SLU 14 | -0.000324 | | -3240.4 | SLU 1 | -0.0001883 | | -1883.3 |
| 794 | SLU 14 | -0.0003445 | | -3445 | SLU 1 | -0.0001957 | | -1957.3 |
| 795 | SLU 14 | -0.0003424 | | -3424.1 | SLU 1 | -0.0001895 | | -1894.5 |
| 861 | SLU 15 | -0.000303 | | -3029.7 | SLU 1 | -0.000183 | | -1830.3 |
| 862 | SLU 15 | -0.0003096 | | -3095.9 | SLU 1 | -0.000188 | | -1880.4 |
| 863 | SLU 15 | -0.0002897 | | -2896.9 | SLU 1 | -0.0001778 | | -1778.1 |
| 864 | SLU 15 | -0.0002456 | | -2455.6 | SLU 1 | -0.0001529 | | -1528.7 |
| 865 | SLU 15 | -0.0002032 | | -2031.7 | SLU 1 | -0.0001285 | | -1285.2 |
| 866 | SLU 15 | -0.0001712 | | -1711.5 | SLU 1 | -0.00011 | | -1099.9 |
| 867 | SLU 15 | -0.0001496 | | -1496.3 | SLU 1 | -0.0000975 | | -974.9 |
| 868 | SLU 15 | -0.0001359 | | -1359.4 | SLU 1 | -0.0000895 | | -895.2 |
| 869 | SLU 15 | -0.0001274 | | -1274.2 | SLU 1 | -0.0000846 | | -845.5 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|--------|------------------|--|---------|-------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 870 | SLU 15 | -0.0001222 | | -1221.7 | SLU 1 | -0.0000815 | | -814.6 |
| 871 | SLU 11 | -0.0001191 | | -1191.4 | SLU 1 | -0.0000796 | | -796 |
| 872 | SLU 11 | -0.0001178 | | -1178.4 | SLU 1 | -0.0000786 | | -786.5 |
| 873 | SLU 11 | -0.0001181 | | -1180.7 | SLU 1 | -0.0000785 | | -785 |
| 874 | SLU 11 | -0.0001199 | | -1198.7 | SLU 1 | -0.0000791 | | -791.4 |
| 875 | SLU 11 | -0.0001234 | | -1234.1 | SLU 1 | -0.0000806 | | -806.4 |
| 876 | SLU 14 | -0.0001291 | | -1290.9 | SLU 1 | -0.0000832 | | -831.9 |
| 877 | SLU 14 | -0.0001373 | | -1373.4 | SLU 1 | -0.0000872 | | -872.4 |
| 878 | SLU 14 | -0.0001492 | | -1492.2 | SLU 1 | -0.0000935 | | -935.4 |
| 879 | SLU 14 | -0.0001666 | | -1665.6 | SLU 1 | -0.0001032 | | -1031.9 |
| 880 | SLU 14 | -0.0001917 | | -1916.9 | SLU 1 | -0.0001175 | | -1174.6 |
| 881 | SLU 14 | -0.0002262 | | -2262.1 | SLU 1 | -0.000137 | | -1369.9 |
| 882 | SLU 14 | -0.0002685 | | -2684.7 | SLU 1 | -0.0001604 | | -1603.9 |
| 883 | SLU 14 | -0.0003104 | | -3103.8 | SLU 1 | -0.0001823 | | -1823.2 |
| 884 | SLU 14 | -0.0003335 | | -3335.4 | SLU 1 | -0.0001912 | | -1912.3 |
| 885 | SLU 14 | -0.0003358 | | -3358.5 | SLU 1 | -0.0001876 | | -1875.6 |
| 945 | SLU 15 | -0.0002948 | | -2948.2 | SLU 1 | -0.0001807 | | -1806.9 |
| 946 | SLU 15 | -0.0002963 | | -2963 | SLU 1 | -0.0001822 | | -1821.8 |
| 947 | SLU 15 | -0.0002724 | | -2723.9 | SLU 1 | -0.000169 | | -1690 |
| 948 | SLU 15 | -0.000226 | | -2260.2 | SLU 1 | -0.0001425 | | -1424.6 |
| 949 | SLU 15 | -0.0001808 | | -1808.1 | SLU 1 | -0.0001163 | | -1163.5 |
| 950 | SLU 15 | -0.0001459 | | -1458.7 | SLU 1 | -0.0000961 | | -960.8 |
| 951 | SLU 15 | -0.0001223 | | -1222.5 | SLU 1 | -0.0000824 | | -823.6 |
| 952 | SLU 15 | -0.0001076 | | -1076.1 | SLU 1 | -0.0000739 | | -738.7 |
| 953 | SLU 15 | -0.000099 | | -990.2 | SLU 1 | -0.0000689 | | -689 |
| 954 | SLU 2 | -0.0000942 | | -941.7 | SLU 1 | -0.0000661 | | -661.1 |
| 955 | SLU 2 | -0.0000916 | | -916.2 | SLU 1 | -0.0000646 | | -646 |
| 956 | SLU 11 | -0.0000906 | | -905.7 | SLU 1 | -0.0000639 | | -639 |
| 957 | SLU 11 | -0.0000907 | | -907.2 | SLU 1 | -0.0000638 | | -638.1 |
| 958 | SLU 11 | -0.000092 | | -920.4 | SLU 1 | -0.0000643 | | -643 |
| 959 | SLU 11 | -0.0000948 | | -948 | SLU 1 | -0.0000655 | | -655.1 |
| 960 | SLU 14 | -0.0000996 | | -995.6 | SLU 1 | -0.0000678 | | -678 |
| 961 | SLU 14 | -0.0001074 | | -1074.2 | SLU 1 | -0.0000718 | | -718.4 |
| 962 | SLU 14 | -0.0001201 | | -1201.1 | SLU 1 | -0.0000787 | | -787.3 |
| 963 | SLU 14 | -0.0001399 | | -1399.2 | SLU 1 | -0.0000898 | | -898 |
| 964 | SLU 14 | -0.000169 | | -1689.7 | SLU 1 | -0.0001062 | | -1061.7 |
| 965 | SLU 14 | -0.0002077 | | -2076.7 | SLU 1 | -0.0001278 | | -1278.4 |
| 966 | SLU 14 | -0.0002528 | | -2527.6 | SLU 1 | -0.0001526 | | -1525.7 |
| 967 | SLU 14 | -0.0002957 | | -2956.7 | SLU 1 | -0.000175 | | -1750 |
| 968 | SLU 14 | -0.000321 | | -3209.7 | SLU 1 | -0.0001858 | | -1858 |
| 969 | SLU 14 | -0.0003279 | | -3279 | SLU 1 | -0.0001856 | | -1855.9 |
| 986 | SLU 15 | -0.000286 | | -2860.2 | SLU 1 | -0.000178 | | -1780.3 |
| 987 | SLU 15 | -0.0002814 | | -2814.4 | SLU 1 | -0.0001754 | | -1754.1 |
| 988 | SLU 15 | -0.0002537 | | -2537.2 | SLU 1 | -0.0001593 | | -1593.1 |
| 989 | SLU 15 | -0.0002077 | | -2076.8 | SLU 1 | -0.0001325 | | -1325 |
| 990 | SLU 15 | -0.0001632 | | -1632.5 | SLU 1 | -0.0001066 | | -1065.7 |
| 991 | SLU 15 | -0.0001287 | | -1286.9 | SLU 1 | -0.0000864 | | -863.7 |
| 992 | SLU 15 | -0.0001052 | | -1052.4 | SLU 1 | -0.0000727 | | -726.7 |
| 993 | SLU 15 | -0.0000909 | | -909.3 | SLU 1 | -0.0000643 | | -643.1 |
| 994 | SLU 15 | -0.0000829 | | -829.3 | SLU 1 | -0.0000597 | | -596.7 |
| 995 | SLU 15 | -0.0000788 | | -788.1 | SLU 1 | -0.0000573 | | -572.9 |
| 996 | SLU 2 | -0.0000769 | | -769 | SLU 1 | -0.0000562 | | -561.7 |
| 997 | SLU 11 | -0.0000762 | | -762.3 | SLU 1 | -0.0000557 | | -557.3 |
| 998 | SLU 11 | -0.0000764 | | -763.6 | SLU 1 | -0.0000557 | | -556.8 |
| 999 | SLU 11 | -0.0000773 | | -772.7 | SLU 1 | -0.000056 | | -560.1 |
| 1000 | SLU 14 | -0.0000793 | | -793.3 | SLU 1 | -0.0000569 | | -569.1 |
| 1001 | SLU 14 | -0.0000834 | | -834.3 | SLU 1 | -0.0000589 | | -589.1 |
| 1002 | SLU 14 | -0.000091 | | -909.9 | SLU 1 | -0.0000629 | | -628.5 |
| 1003 | SLU 14 | -0.0001041 | | -1041 | SLU 1 | -0.00007 | | -700 |
| 1004 | SLU 14 | -0.0001251 | | -1250.8 | SLU 1 | -0.0000817 | | -816.8 |
| 1005 | SLU 14 | -0.0001555 | | -1555 | SLU 1 | -0.0000987 | | -987.4 |
| 1006 | SLU 14 | -0.0001948 | | -1948.1 | SLU 1 | -0.0001207 | | -1206.7 |
| 1007 | SLU 14 | -0.0002391 | | -2390.8 | SLU 1 | -0.000145 | | -1449.6 |
| 1008 | SLU 14 | -0.0002805 | | -2804.7 | SLU 1 | -0.0001669 | | -1668.6 |
| 1009 | SLU 14 | -0.0003071 | | -3071.1 | SLU 1 | -0.0001795 | | -1794.6 |
| 1010 | SLU 14 | -0.0003191 | | -3190.7 | SLU 1 | -0.0001833 | | -1832.8 |
| 1080 | SLU 2 | -0.0002756 | | -2755.8 | SLU 1 | -0.0001742 | | -1742.4 |
| 1081 | SLU 2 | -0.0002652 | | -2652 | SLU 1 | -0.0001678 | | -1677.8 |
| 1082 | SLU 15 | -0.0002346 | | -2345.8 | SLU 1 | -0.0001494 | | -1493.5 |
| 1083 | SLU 15 | -0.0001905 | | -1904.8 | SLU 1 | -0.0001231 | | -1231.5 |
| 1084 | SLU 15 | -0.000149 | | -1490 | SLU 1 | -0.0000986 | | -985.7 |
| 1085 | SLU 15 | -0.0001169 | | -1169 | SLU 1 | -0.0000796 | | -795.7 |
| 1086 | SLU 15 | -0.0000952 | | -952.3 | SLU 1 | -0.0000668 | | -667.6 |
| 1087 | SLU 15 | -0.0000822 | | -822.2 | SLU 1 | -0.0000591 | | -590.7 |
| 1088 | SLU 15 | -0.0000753 | | -752.9 | SLU 1 | -0.000055 | | -549.8 |
| 1089 | SLU 15 | -0.0000721 | | -720.5 | SLU 1 | -0.0000531 | | -530.7 |
| 1090 | SLU 15 | -0.0000708 | | -708 | SLU 1 | -0.0000523 | | -523.1 |
| 1091 | SLU 14 | -0.0000705 | | -705 | SLU 1 | -0.0000521 | | -520.7 |
| 1092 | SLU 14 | -0.0000707 | | -706.7 | SLU 1 | -0.0000521 | | -520.5 |
| 1093 | SLU 14 | -0.0000713 | | -713.4 | SLU 1 | -0.0000522 | | -522.4 |
| 1094 | SLU 14 | -0.000073 | | -729.9 | SLU 1 | -0.0000529 | | -528.9 |
| 1095 | SLU 14 | -0.0000767 | | -766.8 | SLU 1 | -0.0000546 | | -546.1 |
| 1096 | SLU 14 | -0.0000841 | | -840.7 | SLU 1 | -0.0000584 | | -583.6 |
| 1097 | SLU 14 | -0.0000973 | | -973.1 | SLU 1 | -0.0000654 | | -654.2 |
| 1098 | SLU 14 | -0.0001185 | | -1184.8 | SLU 1 | -0.000077 | | -770.2 |
| 1099 | SLU 14 | -0.0001485 | | -1485 | SLU 1 | -0.0000938 | | -937.5 |
| 1100 | SLU 14 | -0.0001861 | | -1860.8 | SLU 1 | -0.0001148 | | -1147.9 |
| 1101 | SLU 14 | -0.0002273 | | -2272.8 | SLU 1 | -0.0001377 | | -1376.9 |
| 1102 | SLU 11 | -0.0002656 | | -2655.7 | SLU 1 | -0.0001585 | | -1585.1 |
| 1103 | SLU 11 | -0.0002923 | | -2923.3 | SLU 1 | -0.0001723 | | -1722.6 |
| 1104 | SLU 11 | -0.0003088 | | -3087.6 | SLU 1 | -0.0001798 | | -1798.4 |
| 1177 | SLU 2 | -0.0002633 | | -2633 | SLU 1 | -0.0001689 | | -1688.9 |
| 1178 | SLU 2 | -0.0002483 | | -2482.6 | SLU 1 | -0.0001594 | | -1593.7 |
| 1179 | SLU 2 | -0.0002158 | | -2158.2 | SLU 1 | -0.0001394 | | -1394.1 |
| 1180 | SLU 2 | -0.0001744 | | -1744.2 | SLU 1 | -0.0001144 | | -1143.7 |
| 1181 | SLU 15 | -0.0001367 | | -1366.6 | SLU 1 | -0.0000917 | | -916.5 |
| 1182 | SLU 15 | -0.0001079 | | -1079.3 | SLU 1 | -0.0000743 | | -743.4 |
| 1183 | SLU 15 | -0.0000888 | | -887.9 | SLU 1 | -0.0000628 | | -628.2 |
| 1184 | SLU 15 | -0.0000776 | | -776.2 | SLU 1 | -0.0000561 | | -560.9 |
| 1185 | SLU 15 | -0.000072 | | -720.3 | SLU 1 | -0.0000527 | | -526.9 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|--------|------------------|--|---------|-------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 1186 | SLU 15 | -0.0000698 | | -697.8 | SLU 1 | -0.0000513 | | -512.9 |
| 1187 | SLU 15 | -0.0000692 | | -692.1 | SLU 1 | -0.0000509 | | -508.8 |
| 1188 | SLU 14 | -0.0000693 | | -693 | SLU 1 | -0.0000508 | | -508.2 |
| 1189 | SLU 14 | -0.0000696 | | -695.9 | SLU 1 | -0.0000508 | | -508.2 |
| 1190 | SLU 14 | -0.0000702 | | -701.6 | SLU 1 | -0.0000509 | | -508.8 |
| 1191 | SLU 14 | -0.0000716 | | -716.1 | SLU 1 | -0.0000513 | | -513.1 |
| 1192 | SLU 14 | -0.0000752 | | -751.5 | SLU 1 | -0.0000527 | | -527.5 |
| 1193 | SLU 14 | -0.0000826 | | -825.7 | SLU 1 | -0.0000562 | | -562.1 |
| 1194 | SLU 14 | -0.000096 | | -960.2 | SLU 1 | -0.000063 | | -629.6 |
| 1195 | SLU 14 | -0.0001172 | | -1171.6 | SLU 1 | -0.0000742 | | -741.7 |
| 1196 | SLU 14 | -0.0001462 | | -1462 | SLU 1 | -0.0000902 | | -901.8 |
| 1197 | SLU 11 | -0.0001811 | | -1810.7 | SLU 1 | -0.0001098 | | -1098.5 |
| 1198 | SLU 11 | -0.0002182 | | -2181.7 | SLU 1 | -0.000131 | | -1310 |
| 1199 | SLU 11 | -0.0002523 | | -2522.9 | SLU 1 | -0.0001504 | | -1503.8 |
| 1200 | SLU 11 | -0.0002774 | | -2774 | SLU 1 | -0.0001643 | | -1643.2 |
| 1201 | SLU 11 | -0.000297 | | -2969.6 | SLU 1 | -0.0001748 | | -1748.4 |
| 1275 | SLU 2 | -0.0002484 | | -2484 | SLU 1 | -0.0001618 | | -1617.7 |
| 1276 | SLU 2 | -0.0002302 | | -2302.3 | SLU 1 | -0.0001502 | | -1502 |
| 1277 | SLU 2 | -0.0001975 | | -1974.9 | SLU 1 | -0.0001297 | | -1296.7 |
| 1278 | SLU 2 | -0.0001592 | | -1592 | SLU 1 | -0.000106 | | -1060.2 |
| 1279 | SLU 2 | -0.0001251 | | -1251.4 | SLU 1 | -0.0000851 | | -851.2 |
| 1280 | SLU 15 | -0.0000996 | | -996.4 | SLU 1 | -0.0000695 | | -694.9 |
| 1281 | SLU 15 | -0.0000832 | | -832.2 | SLU 1 | -0.0000594 | | -593.6 |
| 1282 | SLU 15 | -0.0000741 | | -741.2 | SLU 1 | -0.0000537 | | -537 |
| 1283 | SLU 15 | -0.0000701 | | -700.7 | SLU 1 | -0.0000511 | | -511 |
| 1284 | SLU 15 | -0.0000689 | | -689.2 | SLU 1 | -0.0000503 | | -502.6 |
| 1285 | SLU 15 | -0.0000691 | | -691 | SLU 1 | -0.0000502 | | -502.1 |
| 1286 | SLU 14 | -0.0000696 | | -696.2 | SLU 1 | -0.0000503 | | -503.3 |
| 1287 | SLU 14 | -0.0000701 | | -701 | SLU 1 | -0.0000503 | | -503.3 |
| 1288 | SLU 14 | -0.0000707 | | -706.7 | SLU 1 | -0.0000503 | | -502.6 |
| 1289 | SLU 14 | -0.0000721 | | -720.7 | SLU 1 | -0.0000504 | | -504.4 |
| 1290 | SLU 14 | -0.0000756 | | -756.3 | SLU 1 | -0.0000516 | | -515.5 |
| 1291 | SLU 14 | -0.0000833 | | -833 | SLU 1 | -0.0000547 | | -546.5 |
| 1292 | SLU 14 | -0.0000973 | | -973.1 | SLU 1 | -0.000061 | | -610.4 |
| 1293 | SLU 14 | -0.0001193 | | -1192.7 | SLU 1 | -0.0000719 | | -719.1 |
| 1294 | SLU 11 | -0.0001483 | | -1483.1 | SLU 1 | -0.0000875 | | -874.8 |
| 1295 | SLU 11 | -0.0001801 | | -1800.6 | SLU 1 | -0.0001058 | | -1057.7 |
| 1296 | SLU 11 | -0.0002126 | | -2125.6 | SLU 1 | -0.0001253 | | -1252.9 |
| 1297 | SLU 11 | -0.0002421 | | -2420.9 | SLU 1 | -0.0001432 | | -1432.3 |
| 1298 | SLU 11 | -0.0002629 | | -2629.3 | SLU 1 | -0.0001557 | | -1557.4 |
| 1299 | SLU 11 | -0.0002837 | | -2837.2 | SLU 1 | -0.0001682 | | -1681.7 |
| 1308 | SLU 2 | -0.0002316 | | -2315.7 | SLU 1 | -0.0001533 | | -1532.6 |
| 1309 | SLU 2 | -0.000212 | | -2119.9 | SLU 1 | -0.0001407 | | -1407.5 |
| 1310 | SLU 2 | -0.0001798 | | -1798.4 | SLU 1 | -0.0001202 | | -1202.2 |
| 1311 | SLU 2 | -0.0001441 | | -1441.4 | SLU 1 | -0.0000977 | | -976.7 |
| 1312 | SLU 2 | -0.0001131 | | -1131.4 | SLU 1 | -0.0000782 | | -782.3 |
| 1313 | SLU 2 | -0.0000907 | | -906.7 | SLU 1 | -0.0000641 | | -641.4 |
| 1314 | SLU 15 | -0.0000769 | | -769.2 | SLU 1 | -0.0000554 | | -554.1 |
| 1315 | SLU 15 | -0.0000701 | | -700.7 | SLU 1 | -0.0000509 | | -509.1 |
| 1316 | SLU 15 | -0.0000678 | | -677.5 | SLU 1 | -0.0000492 | | -492.1 |
| 1317 | SLU 15 | -0.0000679 | | -678.7 | SLU 1 | -0.000049 | | -490.2 |
| 1318 | SLU 15 | -0.0000689 | | -688.9 | SLU 1 | -0.0000494 | | -493.7 |
| 1319 | SLU 14 | -0.0000699 | | -699.1 | SLU 1 | -0.0000497 | | -496.8 |
| 1320 | SLU 14 | -0.0000706 | | -706 | SLU 1 | -0.0000497 | | -496.8 |
| 1321 | SLU 14 | -0.0000712 | | -711.9 | SLU 1 | -0.0000494 | | -494.3 |
| 1322 | SLU 14 | -0.0000725 | | -725.2 | SLU 1 | -0.0000493 | | -492.9 |
| 1323 | SLU 14 | -0.0000761 | | -761 | SLU 1 | -0.00005 | | -499.8 |
| 1324 | SLU 14 | -0.0000841 | | -840.9 | SLU 1 | -0.0000526 | | -526.1 |
| 1325 | SLU 14 | -0.000099 | | -990 | SLU 1 | -0.0000586 | | -585.9 |
| 1326 | SLU 11 | -0.0001231 | | -1230.6 | SLU 1 | -0.0000694 | | -693.9 |
| 1327 | SLU 11 | -0.0001556 | | -1555.8 | SLU 1 | -0.0000858 | | -857.9 |
| 1328 | SLU 11 | -0.0001815 | | -1814.8 | SLU 1 | -0.0001022 | | -1022.5 |
| 1329 | SLU 11 | -0.0002101 | | -2100.6 | SLU 1 | -0.0001209 | | -1208.6 |
| 1330 | SLU 11 | -0.0002386 | | -2386.2 | SLU 1 | -0.0001391 | | -1390.5 |
| 1331 | SLU 11 | -0.0002503 | | -2503.2 | SLU 1 | -0.0001472 | | -1472.1 |
| 1332 | SLU 11 | -0.0002707 | | -2707 | SLU 1 | -0.0001604 | | -1603.7 |
| 1355 | SLU 13 | -0.0032044 | | -2339.2 | SLU 1 | -0.0020371 | | -1487.1 |
| 1361 | SLU 13 | -0.0038634 | | -2820.3 | SLU 1 | -0.0024079 | | -1757.7 |
| 1366 | SLU 13 | -0.0032969 | | -2406.8 | SLU 1 | -0.002059 | | -1503.1 |
| 1367 | SLU 13 | -0.0038746 | | -2828.4 | SLU 1 | -0.0023828 | | -1739.4 |
| 1372 | SLU 13 | -0.003385 | | -2471 | SLU 1 | -0.002079 | | -1517.7 |
| 1376 | SLU 13 | -0.0038848 | | -2835.9 | SLU 1 | -0.0023579 | | -1721.3 |
| 1382 | SLU 13 | -0.0034782 | | -2539.1 | SLU 1 | -0.0020985 | | -1531.9 |
| 1383 | SLU 13 | -0.0038913 | | -2840.7 | SLU 1 | -0.0023275 | | -1699.1 |
| 1391 | SLU 13 | -0.0035631 | | -2601.1 | SLU 1 | -0.002113 | | -1542.5 |
| 1392 | SLU 13 | -0.0039011 | | -2847.8 | SLU 1 | -0.0022988 | | -1678.1 |
| 1400 | SLU 13 | -0.0036389 | | -2656.4 | SLU 1 | -0.0021223 | | -1549.3 |
| 1401 | SLU 13 | -0.0039138 | | -2857.1 | SLU 1 | -0.0022721 | | -1658.6 |
| 1406 | SLU 13 | -0.003692 | | -2695.1 | SLU 1 | -0.0021256 | | -1551.7 |
| 1409 | SLU 13 | -0.0039113 | | -2855.3 | SLU 1 | -0.0022439 | | -1638.1 |
| 1431 | SLU 13 | -0.0037056 | | -2705.1 | SLU 1 | -0.0021219 | | -1549 |
| 1432 | SLU 13 | -0.0038716 | | -2826.3 | SLU 1 | -0.0022106 | | -1613.7 |
| 1433 | SLU 13 | -0.0036924 | | -2695.4 | SLU 1 | -0.0021135 | | -1542.9 |
| 1434 | SLU 13 | -0.0038096 | | -2781 | SLU 1 | -0.0021754 | | -1588 |
| 1435 | SLU 13 | -0.0036607 | | -2672.3 | SLU 1 | -0.0021027 | | -1534.9 |
| 1436 | SLU 13 | -0.0037364 | | -2727.6 | SLU 1 | -0.002142 | | -1563.7 |
| 1437 | SLU 13 | -0.0036044 | | -5406.6 | SLU 1 | -0.0020908 | | -3136.3 |
| 1438 | SLU 14 | -0.0013573 | | -2036 | SLU 1 | -0.0006555 | | -983.3 |
| 1439 | SLU 15 | -0.0008076 | | -1211.4 | SLU 1 | -0.0002118 | | -317.7 |
| 1440 | SLU 2 | -0.0008441 | | -1266.1 | SLU 1 | -0.0002448 | | -367.1 |
| 1441 | SLU 2 | -0.0008975 | | -1346.2 | SLU 1 | -0.0002941 | | -441.2 |
| 1442 | SLU 11 | -0.00091 | | -1365.1 | SLU 1 | -0.0003045 | | -456.7 |
| 1443 | SLU 2 | -0.0008964 | | -1344.6 | SLU 1 | -0.0002936 | | -440.4 |
| 1444 | SLU 2 | -0.0008404 | | -1260.6 | SLU 1 | -0.0002435 | | -365.2 |
| 1445 | SLU 15 | -0.0008093 | | -1213.9 | SLU 1 | -0.0002142 | | -321.4 |
| 1446 | SLU 14 | -0.0013927 | | -2089.1 | SLU 1 | -0.0006754 | | -1013.1 |
| 1447 | SLU 13 | -0.0036472 | | -5470.8 | SLU 1 | -0.0021125 | | -3168.8 |
| 1448 | SLU 13 | -0.0035128 | | -2564.3 | SLU 1 | -0.002079 | | -1517.7 |
| 1449 | SLU 13 | -0.003531 | | -2577.7 | SLU 1 | -0.0020876 | | -1524 |
| 1450 | SLU 13 | -0.0034001 | | -2482.1 | SLU 1 | -0.0020685 | | -1510 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 1451 | SLU 13 | -0.0034008 | -2482.6 | SLU 1 | -0.0020679 | -1509.5 |
| 1452 | SLU 13 | -0.0032783 | -2393.1 | SLU 1 | -0.0020603 | -1504 |
| 1453 | SLU 13 | -0.0032667 | -2384.7 | SLU 1 | -0.0020534 | -1499 |
| 1454 | SLU 13 | -0.0031485 | -4722.7 | SLU 1 | -0.0020556 | -3083.3 |
| 1455 | SLU 11 | -0.0013588 | -2038.2 | SLU 1 | -0.0006965 | -1044.8 |
| 1456 | SLU 15 | -0.0008236 | -1235.4 | SLU 1 | -0.0002242 | -336.3 |
| 1457 | SLU 15 | -0.0008445 | -1266.7 | SLU 1 | -0.0002438 | -365.7 |
| 1458 | SLU 2 | -0.000896 | -1344 | SLU 1 | -0.0002928 | -439.2 |
| 1459 | SLU 11 | -0.0009086 | -1362.8 | SLU 1 | -0.000304 | -456 |
| 1460 | SLU 2 | -0.000896 | -1344.1 | SLU 1 | -0.0002928 | -439.2 |
| 1461 | SLU 15 | -0.000845 | -1267.5 | SLU 1 | -0.0002441 | -366.1 |
| 1462 | SLU 15 | -0.0008245 | -1236.7 | SLU 1 | -0.0002248 | -337.2 |
| 1463 | SLU 14 | -0.0013555 | -2033.2 | SLU 1 | -0.0006946 | -1042 |
| 1464 | SLU 13 | -0.0031281 | -4692.1 | SLU 1 | -0.0020441 | -3066.2 |
| 1465 | SLU 13 | -0.0030317 | -2213.1 | SLU 1 | -0.0020544 | -1499.7 |
| 1466 | SLU 13 | -0.0030054 | -2194 | SLU 1 | -0.0020401 | -1489.3 |
| 1467 | SLU 13 | -0.0029109 | -2125 | SLU 1 | -0.0020547 | -1500 |
| 1468 | SLU 13 | -0.0028536 | -2083.1 | SLU 1 | -0.0020601 | -1503.8 |
| 1469 | SLU 13 | -0.0028054 | -2047.9 | SLU 1 | -0.002066 | -1508.2 |
| 1470 | SLU 13 | -0.0027692 | -2021.5 | SLU 1 | -0.0020708 | -1511.7 |
| 1471 | SLU 13 | -0.0027466 | -2005 | SLU 1 | -0.0020731 | -1513.4 |
| 1472 | SLU 13 | -0.0027373 | -1998.2 | SLU 1 | -0.0020729 | -1513.2 |
| 1473 | SLU 13 | -0.0027416 | -2001.4 | SLU 1 | -0.0020704 | -1511.4 |
| 1474 | SLU 13 | -0.0027589 | -2014 | SLU 1 | -0.0020653 | -1507.7 |
| 1475 | SLU 13 | -0.0027888 | -2035.8 | SLU 1 | -0.0020571 | -1501.7 |
| 1476 | SLU 13 | -0.0028299 | -2065.8 | SLU 1 | -0.0020473 | -1494.5 |
| 1477 | SLU 13 | -0.0028794 | -2101.9 | SLU 1 | -0.0020378 | -1487.6 |

6.4.4 Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLVf/SLUEcc.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.
Ind.: indice del nodo.
Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.
Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.
uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]
Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/m²]
Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.
Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.
uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]
Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Compressione estrema massima -4660.2 al nodo di indice 770, di coordinate x = 10.53, y = 13.58, z = -2.93, nel contesto SLV fondazioni 15.

Spostamento estremo minimo -0.0028062 al nodo di indice 1361, di coordinate x = 13.2, y = 4.88, z = -0.13, nel contesto SLV fondazioni 5.

Spostamento estremo massimo -0.0000419 al nodo di indice 1316, di coordinate x = 3.5, y = 0, z = -0.17, nel contesto SLV fondazioni 5.

| Nodo | | Pressione minima | | Pressione massima | | |
|------|-----------|------------------|---------|-------------------|------------|---------|
| Ind. | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 3 | SLV FO 9 | -0.0002311 | -2310.8 | SLV FO 7 | -0.0001891 | -1891.2 |
| 4 | SLV FO 9 | -0.0002448 | -2448.4 | SLV FO 7 | -0.0002007 | -2007.1 |
| 5 | SLV FO 13 | -0.0002412 | -2411.9 | SLV FO 3 | -0.0001962 | -1961.8 |
| 6 | SLV FO 13 | -0.0002184 | -2183.9 | SLV FO 3 | -0.0001801 | -1801.2 |
| 7 | SLV FO 13 | -0.0001952 | -1951.6 | SLV FO 3 | -0.0001661 | -1661.1 |
| 8 | SLV FO 13 | -0.000177 | -1770.1 | SLV FO 7 | -0.0001556 | -1555.6 |
| 9 | SLV FO 9 | -0.0001648 | -1647.8 | SLV FO 7 | -0.0001474 | -1474.2 |
| 10 | SLV FO 9 | -0.0001572 | -1572 | SLV FO 7 | -0.0001422 | -1422.4 |
| 11 | SLV FO 9 | -0.0001529 | -1528.6 | SLV FO 7 | -0.0001396 | -1395.7 |
| 12 | SLV FO 9 | -0.0001511 | -1510.9 | SLV FO 7 | -0.0001389 | -1389.5 |
| 13 | SLV FO 9 | -0.0001511 | -1511.5 | SLV FO 7 | -0.0001398 | -1397.9 |
| 14 | SLV FO 9 | -0.000152 | -1520.1 | SLV FO 7 | -0.0001411 | -1411.4 |
| 15 | SLV FO 5 | -0.0001527 | -1527.3 | SLV FO 11 | -0.000142 | -1420 |
| 16 | SLV FO 5 | -0.0001532 | -1531.6 | SLV FO 11 | -0.000142 | -1420.4 |
| 17 | SLV FO 5 | -0.0001539 | -1539.1 | SLV FO 11 | -0.0001421 | -1421.4 |
| 18 | SLV FO 5 | -0.0001562 | -1562.2 | SLV FO 11 | -0.0001435 | -1434.7 |
| 19 | SLV FO 5 | -0.0001611 | -1610.6 | SLV FO 11 | -0.0001469 | -1469.2 |
| 20 | SLV FO 5 | -0.0001683 | -1682.6 | SLV FO 11 | -0.0001522 | -1521.6 |
| 21 | SLV FO 5 | -0.000176 | -1759.9 | SLV FO 11 | -0.0001572 | -1572.5 |
| 22 | SLV FO 1 | -0.0001876 | -1876.4 | SLV FO 15 | -0.0001643 | -1643 |
| 23 | SLV FO 1 | -0.0002052 | -2051.8 | SLV FO 15 | -0.0001741 | -1741 |
| 24 | SLV FO 1 | -0.0002272 | -2272.2 | SLV FO 15 | -0.0001873 | -1873.3 |
| 25 | SLV FO 1 | -0.000249 | -2490 | SLV FO 15 | -0.0002028 | -2028.2 |
| 26 | SLV FO 5 | -0.0002563 | -2563 | SLV FO 11 | -0.0002103 | -2102.6 |
| 27 | SLV FO 5 | -0.0002466 | -2466.4 | SLV FO 11 | -0.0002024 | -2024.2 |
| 28 | SLV FO 9 | -0.0002311 | -2310.8 | SLV FO 7 | -0.0001891 | -1891.2 |
| 29 | SLV FO 9 | -0.0002448 | -2448.4 | SLV FO 7 | -0.0002007 | -2007.1 |
| 30 | SLV FO 13 | -0.0002412 | -2411.9 | SLV FO 3 | -0.0001962 | -1961.8 |
| 31 | SLV FO 13 | -0.0002184 | -2183.9 | SLV FO 3 | -0.0001801 | -1801.2 |
| 32 | SLV FO 13 | -0.0001952 | -1951.6 | SLV FO 3 | -0.0001661 | -1661.1 |
| 33 | SLV FO 13 | -0.000177 | -1770.1 | SLV FO 7 | -0.0001556 | -1555.6 |
| 34 | SLV FO 9 | -0.0001648 | -1647.8 | SLV FO 7 | -0.0001474 | -1474.2 |
| 35 | SLV FO 9 | -0.0001572 | -1572 | SLV FO 7 | -0.0001422 | -1422.4 |
| 36 | SLV FO 9 | -0.0001529 | -1528.6 | SLV FO 7 | -0.0001396 | -1395.7 |
| 37 | SLV FO 9 | -0.0001511 | -1510.9 | SLV FO 7 | -0.0001389 | -1389.5 |
| 38 | SLV FO 9 | -0.0001511 | -1511.5 | SLV FO 7 | -0.0001398 | -1397.9 |
| 39 | SLV FO 9 | -0.000152 | -1520.1 | SLV FO 7 | -0.0001411 | -1411.4 |
| 40 | SLV FO 5 | -0.0001527 | -1527.3 | SLV FO 11 | -0.000142 | -1420 |
| 41 | SLV FO 5 | -0.0001532 | -1531.6 | SLV FO 11 | -0.000142 | -1420.4 |
| 42 | SLV FO 5 | -0.0001539 | -1539.1 | SLV FO 11 | -0.0001421 | -1421.4 |
| 43 | SLV FO 5 | -0.0001562 | -1562.2 | SLV FO 11 | -0.0001435 | -1434.7 |
| 44 | SLV FO 5 | -0.0001611 | -1610.6 | SLV FO 11 | -0.0001469 | -1469.2 |
| 45 | SLV FO 5 | -0.0001683 | -1682.6 | SLV FO 11 | -0.0001522 | -1521.6 |
| 46 | SLV FO 5 | -0.000176 | -1759.9 | SLV FO 11 | -0.0001572 | -1572.5 |
| 47 | SLV FO 1 | -0.0001876 | -1876.4 | SLV FO 15 | -0.0001643 | -1643 |
| 48 | SLV FO 1 | -0.0002052 | -2051.8 | SLV FO 15 | -0.0001741 | -1741 |
| 49 | SLV FO 1 | -0.0002272 | -2272.2 | SLV FO 15 | -0.0001873 | -1873.3 |
| 50 | SLV FO 1 | -0.000249 | -2490 | SLV FO 15 | -0.0002028 | -2028.2 |
| 51 | SLV FO 5 | -0.0002563 | -2563 | SLV FO 11 | -0.0002103 | -2102.6 |
| 52 | SLV FO 5 | -0.0002466 | -2466.4 | SLV FO 11 | -0.0002024 | -2024.2 |
| 53 | SLV FO 5 | -0.0001842 | -1842.3 | SLV FO 11 | -0.0001675 | -1675.1 |
| 54 | SLV FO 5 | -0.0001816 | -1815.9 | SLV FO 11 | -0.0001665 | -1664.9 |
| 55 | SLV FO 9 | -0.0001812 | -1811.5 | SLV FO 7 | -0.0001632 | -1632.5 |
| 56 | SLV FO 9 | -0.0001722 | -1722 | SLV FO 7 | -0.0001583 | -1582.8 |
| 57 | SLV FO 13 | -0.0001936 | -1935.6 | SLV FO 3 | -0.0001712 | -1712.1 |
| 58 | SLV FO 9 | -0.0001746 | -1746 | SLV FO 7 | -0.000159 | -1590.5 |
| 59 | SLV FO 9 | -0.000174 | -1740.4 | SLV FO 7 | -0.0001612 | -1612.3 |
| 60 | SLV FO 5 | -0.0001927 | -1927.1 | SLV FO 11 | -0.0001741 | -1741.4 |
| 61 | SLV FO 1 | -0.0002031 | -2031.2 | SLV FO 15 | -0.0001798 | -1797.7 |
| 62 | SLV FO 9 | -0.0001792 | -1791.8 | SLV FO 7 | -0.0001671 | -1670.6 |
| 63 | SLV FO 13 | -0.0002128 | -2127.9 | SLV FO 3 | -0.0001822 | -1822.5 |
| 64 | SLV FO 5 | -0.0001823 | -1823.1 | SLV FO 11 | -0.0001698 | -1698.2 |
| 65 | SLV FO 5 | -0.0001858 | -1858.3 | SLV FO 11 | -0.0001738 | -1738.4 |
| 66 | SLV FO 5 | -0.0001818 | -1818.1 | SLV FO 11 | -0.0001683 | -1683 |
| 67 | SLV FO 9 | -0.0001863 | -1863 | SLV FO 7 | -0.0001745 | -1745.1 |
| 68 | SLV FO 5 | -0.0001904 | -1904.4 | SLV FO 11 | -0.0001739 | -1739.1 |
| 69 | SLV FO 1 | -0.0002238 | -2237.6 | SLV FO 15 | -0.0001914 | -1914.5 |
| 70 | SLV FO 13 | -0.0002375 | -2375.5 | SLV FO 3 | -0.0001977 | -1977.4 |
| 71 | SLV FO 5 | -0.0001935 | -1935.5 | SLV FO 11 | -0.0001818 | -1817.6 |
| 72 | SLV FO 5 | -0.0001901 | -1900.7 | SLV FO 11 | -0.0001743 | -1743.3 |
| 73 | SLV FO 5 | -0.0001937 | -1937.1 | SLV FO 11 | -0.0001767 | -1766.5 |
| 74 | SLV FO 5 | -0.0001996 | -1996.1 | SLV FO 11 | -0.0001806 | -1805.6 |
| 75 | SLV FO 1 | -0.0002034 | -2034.2 | SLV FO 15 | -0.0001824 | -1823.9 |
| 76 | SLV FO 5 | -0.0001932 | -1932.1 | SLV FO 11 | -0.0001769 | -1769.4 |
| 77 | SLV FO 5 | -0.0001926 | -1926.1 | SLV FO 11 | -0.0001767 | -1766.8 |
| 78 | SLV FO 5 | -0.0001946 | -1945.9 | SLV FO 11 | -0.0001781 | -1780.6 |
| 79 | SLV FO 5 | -0.0002282 | -2282 | SLV FO 11 | -0.0001835 | -1835.1 |
| 80 | SLV FO 9 | -0.0002513 | -2512.6 | SLV FO 7 | -0.0002136 | -2135.9 |
| 81 | SLV FO 5 | -0.0002617 | -2617.4 | SLV FO 11 | -0.0002223 | -2223.2 |
| 82 | SLV FO 9 | -0.0002432 | -2432.4 | SLV FO 7 | -0.0001977 | -1977.5 |
| 83 | SLV FO 5 | -0.0001913 | -1912.7 | SLV FO 11 | -0.0001768 | -1768.2 |
| 84 | SLV FO 5 | -0.0001944 | -1943.6 | SLV FO 11 | -0.0001787 | -1786.7 |
| 85 | SLV FO 1 | -0.0002705 | -2705.1 | SLV FO 15 | -0.0002247 | -2246.9 |
| 86 | SLV FO 5 | -0.0001906 | -1906.3 | SLV FO 11 | -0.000177 | -1770.3 |
| 87 | SLV FO 5 | -0.0001956 | -1956.2 | SLV FO 11 | -0.0001797 | -1797 |
| 88 | SLV FO 13 | -0.0002644 | -2644.2 | SLV FO 3 | -0.0002187 | -2187.4 |
| 89 | SLV FO 5 | -0.0001969 | -1969.3 | SLV FO 11 | -0.0001807 | -1807.1 |
| 90 | SLV FO 1 | -0.0002529 | -2529.4 | SLV FO 15 | -0.0002102 | -2101.8 |
| 91 | SLV FO 5 | -0.0002002 | -2002.2 | SLV FO 11 | -0.0001827 | -1826.8 |
| 92 | SLV FO 5 | -0.0001947 | -1947.5 | SLV FO 11 | -0.0001796 | -1795.7 |
| 93 | SLV FO 5 | -0.0001983 | -1982.8 | SLV FO 11 | -0.0001816 | -1816.5 |
| 94 | SLV FO 1 | -0.0002039 | -2038.8 | SLV FO 15 | -0.0001854 | -1853.5 |
| 95 | SLV FO 5 | -0.0001979 | -1979.4 | SLV FO 11 | -0.0001825 | -1825.1 |
| 96 | SLV FO 5 | -0.000199 | -1990.4 | SLV FO 11 | -0.0001832 | -1832.5 |
| 97 | SLV FO 1 | -0.0002105 | -2104.7 | SLV FO 15 | -0.0001887 | -1886.7 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 98 | SLV FO 9 | -0.0002159 | -2159.5 | SLV FO 7 | -0.0002046 | -2045.6 |
| 99 | SLV FO 13 | -0.0002087 | -2087.1 | SLV FO 3 | -0.000184 | -1840.1 |
| 100 | SLV FO 13 | -0.0001941 | -1941.2 | SLV FO 7 | -0.0001769 | -1769.3 |
| 101 | SLV FO 9 | -0.0001876 | -1876.2 | SLV FO 7 | -0.0001749 | -1748.8 |
| 102 | SLV FO 9 | -0.0001877 | -1876.8 | SLV FO 7 | -0.0001733 | -1732.5 |
| 103 | SLV FO 13 | -0.0002292 | -2291.8 | SLV FO 3 | -0.0001952 | -1951.7 |
| 104 | SLV FO 9 | -0.0001934 | -1933.8 | SLV FO 7 | -0.0001817 | -1817.2 |
| 105 | SLV FO 9 | -0.0002128 | -2128 | SLV FO 7 | -0.0002014 | -2013.9 |
| 106 | SLV FO 5 | -0.0001981 | -1980.8 | SLV FO 11 | -0.0001845 | -1845.3 |
| 107 | SLV FO 5 | -0.0002039 | -2039 | SLV FO 11 | -0.0001925 | -1925.4 |
| 108 | SLV FO 5 | -0.0002022 | -2021.5 | SLV FO 11 | -0.0001865 | -1865.2 |
| 109 | SLV FO 1 | -0.000221 | -2210 | SLV FO 15 | -0.0001941 | -1940.9 |
| 110 | SLV FO 5 | -0.0001983 | -1983.2 | SLV FO 11 | -0.0001856 | -1856 |
| 111 | SLV FO 1 | -0.0002374 | -2374.3 | SLV FO 15 | -0.0002024 | -2023.6 |
| 112 | SLV FO 13 | -0.0002515 | -2515.1 | SLV FO 3 | -0.0002088 | -2088.3 |
| 113 | SLV FO 5 | -0.0002067 | -2067 | SLV FO 11 | -0.0001955 | -1954.7 |
| 114 | SLV FO 5 | -0.0001998 | -1998.2 | SLV FO 11 | -0.0001857 | -1856.6 |
| 115 | SLV FO 5 | -0.0002048 | -2047.8 | SLV FO 11 | -0.0001884 | -1883.6 |
| 116 | SLV FO 5 | -0.0002163 | -2163.1 | SLV FO 11 | -0.0002049 | -2049.1 |
| 117 | SLV FO 5 | -0.0002017 | -2017.2 | SLV FO 11 | -0.000187 | -1869.7 |
| 118 | SLV FO 5 | -0.0002017 | -2016.9 | SLV FO 11 | -0.0001899 | -1899.3 |
| 119 | SLV FO 13 | -0.0002677 | -2677.3 | SLV FO 3 | -0.0002205 | -2205.4 |
| 120 | SLV FO 1 | -0.0002527 | -2526.9 | SLV FO 15 | -0.0002114 | -2113.7 |
| 121 | SLV FO 1 | -0.0002093 | -2092.9 | SLV FO 15 | -0.0001908 | -1908.5 |
| 122 | SLV FO 5 | -0.0002274 | -2274.1 | SLV FO 11 | -0.0002164 | -2163.7 |
| 123 | SLV FO 1 | -0.0002144 | -2143.6 | SLV FO 15 | -0.0001928 | -1927.7 |
| 124 | SLV FO 1 | -0.0002203 | -2203.2 | SLV FO 15 | -0.0001956 | -1955.6 |
| 125 | SLV FO 5 | -0.000203 | -2029.9 | SLV FO 11 | -0.0001904 | -1903.7 |
| 126 | SLV FO 1 | -0.0002081 | -2080.6 | SLV FO 15 | -0.0001922 | -1921.8 |
| 127 | SLV FO 5 | -0.0002037 | -2037.1 | SLV FO 11 | -0.0001918 | -1917.9 |
| 128 | SLV FO 5 | -0.0002065 | -2064.8 | SLV FO 11 | -0.0001918 | -1917.9 |
| 129 | SLV FO 1 | -0.0002101 | -2101.4 | SLV FO 15 | -0.0001928 | -1927.8 |
| 130 | SLV FO 5 | -0.0002041 | -2041.3 | SLV FO 11 | -0.000191 | -1910.3 |
| 131 | SLV FO 5 | -0.0002058 | -2058.1 | SLV FO 11 | -0.0001946 | -1945.6 |
| 132 | SLV FO 1 | -0.0002134 | -2134 | SLV FO 15 | -0.0001941 | -1941.4 |
| 133 | SLV FO 5 | -0.000206 | -2060.2 | SLV FO 11 | -0.0001924 | -1923.9 |
| 134 | SLV FO 9 | -0.0002386 | -2385.8 | SLV FO 7 | -0.000228 | -2280 |
| 135 | SLV FO 1 | -0.0002177 | -2176.7 | SLV FO 15 | -0.0001961 | -1960.8 |
| 136 | SLV FO 5 | -0.0002059 | -2058.9 | SLV FO 11 | -0.000194 | -1940.4 |
| 137 | SLV FO 1 | -0.0002129 | -2129.5 | SLV FO 15 | -0.000195 | -1950 |
| 138 | SLV FO 1 | -0.0002109 | -2109.3 | SLV FO 15 | -0.0001947 | -1947.4 |
| 139 | SLV FO 1 | -0.0002094 | -2094.4 | SLV FO 15 | -0.000195 | -1950 |
| 140 | SLV FO 5 | -0.0002084 | -2084 | SLV FO 11 | -0.000195 | -1949.6 |
| 141 | SLV FO 1 | -0.0002345 | -2344.9 | SLV FO 15 | -0.0002033 | -2033 |
| 142 | SLV FO 1 | -0.0002252 | -2252.5 | SLV FO 15 | -0.0001993 | -1993.3 |
| 143 | SLV FO 5 | -0.0002076 | -2075.6 | SLV FO 11 | -0.0001965 | -1965.1 |
| 144 | SLV FO 1 | -0.0002499 | -2498.5 | SLV FO 15 | -0.0002111 | -2111.2 |
| 145 | SLV FO 5 | -0.0002071 | -2071.2 | SLV FO 11 | -0.0001952 | -1952.1 |
| 146 | SLV FO 13 | -0.0002812 | -2812.3 | SLV FO 3 | -0.0002316 | -2315.5 |
| 147 | SLV FO 13 | -0.0002847 | -2846.7 | SLV FO 3 | -0.0002395 | -2395.4 |
| 148 | SLV FO 13 | -0.0002661 | -2660.6 | SLV FO 3 | -0.0002195 | -2194.7 |
| 149 | SLV FO 1 | -0.0002657 | -2657 | SLV FO 15 | -0.0002204 | -2204.1 |
| 150 | SLV FO 1 | -0.0002317 | -2317.2 | SLV FO 15 | -0.0001719 | -1719.3 |
| 151 | SLV FO 9 | -0.0002559 | -2558.5 | SLV FO 7 | -0.0002251 | -2251.3 |
| 152 | SLV FO 5 | -0.0002653 | -2653.4 | SLV FO 11 | -0.000233 | -2330.3 |
| 153 | SLV FO 13 | -0.0002446 | -2445.6 | SLV FO 3 | -0.0001867 | -1867 |
| 154 | SLV FO 13 | -0.0002439 | -2438.7 | SLV FO 3 | -0.0002056 | -2055.7 |
| 155 | SLV FO 13 | -0.0002213 | -2213.2 | SLV FO 3 | -0.0001933 | -1933.2 |
| 156 | SLV FO 1 | -0.0002893 | -2893.1 | SLV FO 15 | -0.0002434 | -2434.3 |
| 157 | SLV FO 1 | -0.0002802 | -2802.2 | SLV FO 15 | -0.0002305 | -2304.5 |
| 158 | SLV FO 9 | -0.0001976 | -1975.7 | SLV FO 7 | -0.0001869 | -1869.5 |
| 159 | SLV FO 9 | -0.0001958 | -1957.7 | SLV FO 7 | -0.0001833 | -1833 |
| 160 | SLV FO 13 | -0.0002041 | -2041.1 | SLV FO 3 | -0.0001856 | -1856.1 |
| 161 | SLV FO 5 | -0.0002075 | -2075.4 | SLV FO 11 | -0.000198 | -1979.7 |
| 162 | SLV FO 5 | -0.0002248 | -2247.5 | SLV FO 11 | -0.0002146 | -2146.1 |
| 163 | SLV FO 9 | -0.0002429 | -2428.6 | SLV FO 7 | -0.0002326 | -2326.4 |
| 164 | SLV FO 9 | -0.0002278 | -2278.5 | SLV FO 7 | -0.0002179 | -2178.9 |
| 165 | SLV FO 5 | -0.0002159 | -2158.5 | SLV FO 11 | -0.0002063 | -2063.5 |
| 166 | SLV FO 5 | -0.0002109 | -2109 | SLV FO 11 | -0.0002009 | -2008.5 |
| 167 | SLV FO 1 | -0.0002132 | -2132.1 | SLV FO 15 | -0.0001965 | -1964.8 |
| 168 | SLV FO 5 | -0.0002437 | -2436.8 | SLV FO 11 | -0.0002334 | -2334.4 |
| 169 | SLV FO 5 | -0.0002085 | -2085.1 | SLV FO 11 | -0.0001963 | -1962.8 |
| 170 | SLV FO 5 | -0.0002531 | -2531 | SLV FO 11 | -0.0002431 | -2431.4 |
| 171 | SLV FO 1 | -0.0002098 | -2097.9 | SLV FO 15 | -0.000197 | -1969.6 |
| 172 | SLV FO 1 | -0.0002171 | -2171.3 | SLV FO 15 | -0.0001975 | -1975.3 |
| 173 | SLV FO 1 | -0.000212 | -2120.5 | SLV FO 15 | -0.0001972 | -1972.1 |
| 174 | SLV FO 9 | -0.0002602 | -2602.2 | SLV FO 7 | -0.0002508 | -2508 |
| 175 | SLV FO 5 | -0.0002094 | -2094.1 | SLV FO 11 | -0.0001989 | -1988.7 |
| 176 | SLV FO 1 | -0.0002106 | -2105.5 | SLV FO 15 | -0.0001984 | -1983.5 |
| 177 | SLV FO 9 | -0.0002622 | -2622.2 | SLV FO 7 | -0.0002528 | -2528 |
| 178 | SLV FO 1 | -0.0002119 | -2118.7 | SLV FO 15 | -0.0001983 | -1983.2 |
| 179 | SLV FO 1 | -0.0002264 | -2264.4 | SLV FO 15 | -0.0002011 | -2010.9 |
| 180 | SLV FO 5 | -0.0002103 | -2103 | SLV FO 11 | -0.0001996 | -1996 |
| 181 | SLV FO 1 | -0.000216 | -2160.2 | SLV FO 15 | -0.0001986 | -1986.4 |
| 182 | SLV FO 5 | -0.0002133 | -2133.4 | SLV FO 11 | -0.0002046 | -2045.7 |
| 183 | SLV FO 13 | -0.0002904 | -2903.9 | SLV FO 3 | -0.0002389 | -2389.4 |
| 184 | SLV FO 1 | -0.0002735 | -2734.8 | SLV FO 15 | -0.0002256 | -2256.2 |
| 185 | SLV FO 5 | -0.0002706 | -2705.7 | SLV FO 11 | -0.0002615 | -2615.4 |
| 186 | SLV FO 1 | -0.000241 | -2410.2 | SLV FO 15 | -0.0002073 | -2073.1 |
| 187 | SLV FO 1 | -0.0002595 | -2594.9 | SLV FO 15 | -0.000217 | -2170.2 |
| 188 | SLV FO 1 | -0.0002128 | -2128.2 | SLV FO 15 | -0.0001992 | -1991.5 |
| 189 | SLV FO 13 | -0.0002794 | -2794 | SLV FO 3 | -0.000229 | -2289.5 |
| 190 | SLV FO 9 | -0.0002229 | -2228.8 | SLV FO 7 | -0.0002152 | -2151.7 |
| 191 | SLV FO 13 | -0.0002567 | -2567.3 | SLV FO 3 | -0.0002136 | -2136 |
| 192 | SLV FO 13 | -0.0002297 | -2297.5 | SLV FO 3 | -0.0001983 | -1983 |
| 193 | SLV FO 5 | -0.0002797 | -2797.1 | SLV FO 11 | -0.0002716 | -2716.1 |
| 194 | SLV FO 13 | -0.0002097 | -2096.5 | SLV FO 3 | -0.0001892 | -1891.9 |
| 195 | SLV FO 13 | -0.0001995 | -1994.6 | SLV FO 3 | -0.0001878 | -1877.6 |
| 196 | SLV FO 9 | -0.0002016 | -2016.1 | SLV FO 7 | -0.0001933 | -1933.2 |
| 197 | SLV FO 9 | -0.0002407 | -2406.9 | SLV FO 7 | -0.0002323 | -2323.5 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 198 | SLV FO 5 | -0.0002153 | | -2153 | SLV FO 11 | -0.0002077 | | -2077.1 |
| 199 | SLV FO 9 | -0.0002628 | | -2628 | SLV FO 7 | -0.0002541 | | -2541.3 |
| 200 | SLV FO 5 | -0.0002393 | | -2393 | SLV FO 11 | -0.0002309 | | -2308.5 |
| 201 | SLV FO 9 | -0.0002796 | | -2795.9 | SLV FO 7 | -0.0002712 | | -2712.1 |
| 202 | SLV FO 5 | -0.0002697 | | -2696.7 | SLV FO 11 | -0.000261 | | -2609.6 |
| 203 | SLV FO 13 | -0.0002988 | | -2987.7 | SLV FO 3 | -0.0002523 | | -2523.4 |
| 204 | SLV FO 1 | -0.0002921 | | -2921.2 | SLV FO 15 | -0.000239 | | -2390.5 |
| 205 | SLV FO 1 | -0.0003013 | | -3013.2 | SLV FO 15 | -0.0002571 | | -2570.9 |
| 206 | SLV FO 1 | -0.0002403 | | -2403.1 | SLV FO 15 | -0.0001575 | | -1575.5 |
| 207 | SLV FO 5 | -0.0002621 | | -2621.1 | SLV FO 11 | -0.0002319 | | -2318.8 |
| 208 | SLV FO 9 | -0.0002702 | | -2701.9 | SLV FO 7 | -0.0002392 | | -2391.7 |
| 209 | SLV FO 13 | -0.0002525 | | -2524.7 | SLV FO 3 | -0.0001715 | | -1715.2 |
| 210 | SLV FO 1 | -0.0002129 | | -2129.1 | SLV FO 15 | -0.0001989 | | -1989 |
| 211 | SLV FO 1 | -0.0002222 | | -2222.4 | SLV FO 15 | -0.0001993 | | -1992.9 |
| 212 | SLV FO 5 | -0.0002108 | | -2107.9 | SLV FO 11 | -0.0002031 | | -2031.5 |
| 213 | SLV FO 5 | -0.0002941 | | -2941 | SLV FO 11 | -0.0002867 | | -2866.7 |
| 214 | SLV FO 1 | -0.0002678 | | -2678.1 | SLV FO 15 | -0.0002213 | | -2212.7 |
| 215 | SLV FO 1 | -0.0002422 | | -2422.2 | SLV FO 15 | -0.0002068 | | -2068.2 |
| 216 | SLV FO 13 | -0.0002913 | | -2913.3 | SLV FO 3 | -0.0002381 | | -2381.2 |
| 217 | SLV FO 9 | -0.0002217 | | -2216.8 | SLV FO 7 | -0.000216 | | -2159.7 |
| 218 | SLV FO 13 | -0.000264 | | -2640.3 | SLV FO 3 | -0.0002174 | | -2174.2 |
| 219 | SLV FO 13 | -0.0002338 | | -2338.2 | SLV FO 3 | -0.0001992 | | -1991.8 |
| 220 | SLV FO 9 | -0.0002445 | | -2444.7 | SLV FO 7 | -0.0002378 | | -2378.3 |
| 221 | SLV FO 13 | -0.0002106 | | -2106.3 | SLV FO 3 | -0.0001881 | | -1881.4 |
| 222 | SLV FO 13 | -0.0001987 | | -1986.8 | SLV FO 3 | -0.0001861 | | -1861.4 |
| 223 | SLV FO 9 | -0.0001998 | | -1997.6 | SLV FO 7 | -0.0001935 | | -1934.6 |
| 224 | SLV FO 13 | -0.0002746 | | -2745.9 | SLV FO 7 | -0.0002669 | | -2668.6 |
| 225 | SLV FO 5 | -0.0002151 | | -2151.2 | SLV FO 11 | -0.0002095 | | -2095.1 |
| 226 | SLV FO 9 | -0.0003004 | | -3003.5 | SLV FO 7 | -0.0002935 | | -2935.1 |
| 227 | SLV FO 5 | -0.0002421 | | -2421.2 | SLV FO 11 | -0.0002354 | | -2354.1 |
| 228 | SLV FO 1 | -0.0002759 | | -2759.1 | SLV FO 11 | -0.0002682 | | -2682.1 |
| 229 | SLV FO 1 | -0.0003015 | | -3015.3 | SLV FO 11 | -0.0002948 | | -2947.7 |
| 230 | SLV FO 5 | -0.0003095 | | -3095.1 | SLV FO 11 | -0.000304 | | -3040.1 |
| 231 | SLV FO 1 | -0.0002498 | | -2498.2 | SLV FO 15 | -0.0001467 | | -1466.9 |
| 232 | SLV FO 1 | -0.000268 | | -2680.4 | SLV FO 15 | -0.0002362 | | -2361.9 |
| 233 | SLV FO 13 | -0.000302 | | -3020.3 | SLV FO 3 | -0.0002646 | | -2645.5 |
| 234 | SLV FO 13 | -0.0002979 | | -2978.8 | SLV FO 3 | -0.0002443 | | -2443.4 |
| 235 | SLV FO 13 | -0.0002675 | | -2674.8 | SLV FO 3 | -0.0002181 | | -2181.4 |
| 236 | SLV FO 13 | -0.0002336 | | -2335.8 | SLV FO 3 | -0.0001961 | | -1961.4 |
| 237 | SLV FO 13 | -0.0002073 | | -2073.3 | SLV FO 3 | -0.0001828 | | -1827.9 |
| 238 | SLV FO 13 | -0.0001934 | | -1934.2 | SLV FO 3 | -0.0001798 | | -1797.9 |
| 239 | SLV FO 13 | -0.0001932 | | -1932.4 | SLV FO 3 | -0.0001878 | | -1877.7 |
| 240 | SLV FO 5 | -0.0002086 | | -2085.6 | SLV FO 11 | -0.0002047 | | -2047 |
| 241 | SLV FO 1 | -0.0002375 | | -2374.8 | SLV FO 15 | -0.0002316 | | -2316.4 |
| 242 | SLV FO 1 | -0.0002739 | | -2739.3 | SLV FO 15 | -0.0002666 | | -2665.9 |
| 243 | SLV FO 1 | -0.0003056 | | -3055.9 | SLV FO 11 | -0.0002995 | | -2995.3 |
| 244 | SLV FO 5 | -0.000309 | | -3089.6 | SLV FO 11 | -0.0003047 | | -3047.4 |
| 245 | SLV FO 13 | -0.0003059 | | -3058.9 | SLV FO 7 | -0.0002999 | | -2998.6 |
| 246 | SLV FO 13 | -0.0002753 | | -2753.4 | SLV FO 7 | -0.0002683 | | -2682.8 |
| 247 | SLV FO 13 | -0.0002404 | | -2404.1 | SLV FO 7 | -0.0002347 | | -2347.5 |
| 248 | SLV FO 9 | -0.0002137 | | -2137 | SLV FO 7 | -0.0002101 | | -2100.8 |
| 249 | SLV FO 1 | -0.0002014 | | -2014.5 | SLV FO 15 | -0.0001951 | | -1950.8 |
| 250 | SLV FO 1 | -0.000203 | | -2030.2 | SLV FO 15 | -0.0001883 | | -1882.8 |
| 251 | SLV FO 1 | -0.0002158 | | -2158.4 | SLV FO 15 | -0.0001903 | | -1903.4 |
| 252 | SLV FO 1 | -0.0002396 | | -2395.7 | SLV FO 15 | -0.0002015 | | -2014.6 |
| 253 | SLV FO 1 | -0.0002711 | | -2710.6 | SLV FO 15 | -0.0002213 | | -2213.1 |
| 254 | SLV FO 1 | -0.0003001 | | -3000.6 | SLV FO 15 | -0.0002463 | | -2462.5 |
| 255 | SLV FO 1 | -0.0003048 | | -3048.5 | SLV FO 15 | -0.000267 | | -2670.3 |
| 256 | SLV FO 13 | -0.0002745 | | -2745.5 | SLV FO 7 | -0.0002431 | | -2430.6 |
| 257 | SLV FO 13 | -0.000261 | | -2609.8 | SLV FO 3 | -0.0001594 | | -1594.2 |
| 259 | SLV FO 9 | -0.0002994 | | -2994.4 | SLV FO 7 | -0.0002964 | | -2963.9 |
| 260 | SLV FO 13 | -0.0002895 | | -2895.5 | SLV FO 7 | -0.000285 | | -2849.8 |
| 261 | SLV FO 1 | -0.0002899 | | -2898.8 | SLV FO 11 | -0.0002855 | | -2855.3 |
| 262 | SLV FO 13 | -0.0002624 | | -2624.1 | SLV FO 3 | -0.0002562 | | -2562 |
| 263 | SLV FO 1 | -0.0002628 | | -2628.3 | SLV FO 15 | -0.0002564 | | -2564 |
| 264 | SLV FO 13 | -0.0001973 | | -1973.1 | SLV FO 3 | -0.0001719 | | -1718.7 |
| 265 | SLV FO 13 | -0.0002281 | | -2281 | SLV FO 3 | -0.0002233 | | -2233.5 |
| 266 | SLV FO 1 | -0.0002273 | | -2273.1 | SLV FO 15 | -0.0002221 | | -2220.9 |
| 267 | SLV FO 13 | -0.0001824 | | -1823.8 | SLV FO 3 | -0.0001683 | | -1682.6 |
| 268 | SLV FO 13 | -0.0002249 | | -2248.9 | SLV FO 3 | -0.0001866 | | -1865.6 |
| 269 | SLV FO 1 | -0.0001878 | | -1877.7 | SLV FO 15 | -0.0001814 | | -1813.9 |
| 270 | SLV FO 1 | -0.0001893 | | -1893 | SLV FO 15 | -0.0001742 | | -1741.7 |
| 271 | SLV FO 1 | -0.0002036 | | -2035.8 | SLV FO 15 | -0.0001772 | | -1772 |
| 272 | SLV FO 5 | -0.0001971 | | -1971.5 | SLV FO 11 | -0.0001949 | | -1949.1 |
| 273 | SLV FO 13 | -0.0001818 | | -1817.9 | SLV FO 3 | -0.0001763 | | -1763.2 |
| 274 | SLV FO 9 | -0.0001999 | | -1999.4 | SLV FO 7 | -0.000198 | | -1979.7 |
| 275 | SLV FO 1 | -0.0002294 | | -2294.3 | SLV FO 15 | -0.0001903 | | -1903.3 |
| 276 | SLV FO 13 | -0.0002592 | | -2591.9 | SLV FO 3 | -0.0002097 | | -2097.2 |
| 277 | SLV FO 1 | -0.0002626 | | -2625.5 | SLV FO 15 | -0.0002126 | | -2125.9 |
| 278 | SLV FO 13 | -0.0002914 | | -2913.5 | SLV FO 3 | -0.000239 | | -2389.7 |
| 279 | SLV FO 1 | -0.0002933 | | -2932.8 | SLV FO 15 | -0.0002409 | | -2409 |
| 280 | SLV FO 1 | -0.0002608 | | -2608.1 | SLV FO 15 | -0.0001378 | | -1377.9 |
| 281 | SLV FO 1 | -0.0002781 | | -2780.6 | SLV FO 15 | -0.0002327 | | -2327.1 |
| 282 | SLV FO 13 | -0.000284 | | -2840 | SLV FO 3 | -0.0002391 | | -2391.3 |
| 283 | SLV FO 13 | -0.0002708 | | -2707.7 | SLV FO 3 | -0.000149 | | -1490.1 |
| 284 | SLV FO 1 | -0.0003026 | | -3025.9 | SLV FO 15 | -0.0002706 | | -2706.5 |
| 285 | SLV FO 13 | -0.0003007 | | -3007.4 | SLV FO 3 | -0.0002679 | | -2679.2 |
| 286 | SLV FO 13 | -0.0002642 | | -2642.1 | SLV FO 7 | -0.0002626 | | -2626.2 |
| 287 | SLV FO 1 | -0.0002437 | | -2436.6 | SLV FO 15 | -0.0002393 | | -2393.2 |
| 288 | SLV FO 13 | -0.0002418 | | -2418 | SLV FO 3 | -0.0002375 | | -2374.9 |
| 289 | SLV FO 1 | -0.0002116 | | -2116.4 | SLV FO 15 | -0.0002076 | | -2075.6 |
| 290 | SLV FO 13 | -0.0002103 | | -2103.2 | SLV FO 3 | -0.0002067 | | -2066.7 |
| 291 | SLV FO 1 | -0.000173 | | -1729.8 | SLV FO 15 | -0.0001573 | | -1573.2 |
| 292 | SLV FO 1 | -0.0001822 | | -1822.3 | SLV FO 11 | -0.0001813 | | -1812.7 |
| 293 | SLV FO 13 | -0.0001677 | | -1677.2 | SLV FO 3 | -0.0001619 | | -1619.4 |
| 294 | SLV FO 13 | -0.0001838 | | -1838.3 | SLV FO 3 | -0.0001578 | | -1578 |
| 295 | SLV FO 1 | -0.0001829 | | -1828.8 | SLV FO 11 | -0.000182 | | -1820.1 |
| 296 | SLV FO 1 | -0.000171 | | -1709.9 | SLV FO 15 | -0.0001643 | | -1642.8 |
| 297 | SLV FO 13 | -0.0001681 | | -1681.2 | SLV FO 3 | -0.0001535 | | -1535 |
| 298 | SLV FO 1 | -0.0001884 | | -1884.1 | SLV FO 15 | -0.0001614 | | -1614.4 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 299 | SLV FO 13 | -0.0002123 | | -2123.2 | SLV FO 3 | -0.0001738 | | -1737.9 |
| 300 | SLV FO 1 | -0.0002162 | | -2161.7 | SLV FO 15 | -0.0001769 | | -1768.6 |
| 301 | SLV FO 13 | -0.0002477 | | -2477.3 | SLV FO 3 | -0.0001991 | | -1991.2 |
| 302 | SLV FO 1 | -0.0002504 | | -2503.6 | SLV FO 15 | -0.0002014 | | -2013.7 |
| 303 | SLV FO 13 | -0.0002804 | | -2803.9 | SLV FO 3 | -0.0002295 | | -2294.6 |
| 304 | SLV FO 1 | -0.0002823 | | -2823.2 | SLV FO 15 | -0.0002315 | | -2315 |
| 305 | SLV FO 13 | -0.0002956 | | -2956 | SLV FO 3 | -0.0002525 | | -2524.8 |
| 306 | SLV FO 1 | -0.0002971 | | -2970.7 | SLV FO 15 | -0.0002544 | | -2544.5 |
| 307 | SLV FO 1 | -0.0002722 | | -2722.4 | SLV FO 15 | -0.0001307 | | -1307.2 |
| 308 | SLV FO 1 | -0.0002874 | | -2873.8 | SLV FO 15 | -0.0002281 | | -2280.7 |
| 309 | SLV FO 13 | -0.0002928 | | -2928.3 | SLV FO 3 | -0.0002339 | | -2338.6 |
| 310 | SLV FO 13 | -0.0002811 | | -2811.1 | SLV FO 3 | -0.0001405 | | -1405.2 |
| 311 | SLV FO 13 | -0.0002302 | | -2301.6 | SLV FO 7 | -0.0002293 | | -2293.2 |
| 312 | SLV FO 1 | -0.0002209 | | -2208.7 | SLV FO 15 | -0.0002183 | | -2182.8 |
| 313 | SLV FO 9 | -0.0002908 | | -2907.8 | SLV FO 7 | -0.0002781 | | -2781.3 |
| 314 | SLV FO 5 | -0.0002929 | | -2929.4 | SLV FO 11 | -0.0002801 | | -2801 |
| 315 | SLV FO 1 | -0.0001956 | | -1955.9 | SLV FO 15 | -0.0001929 | | -1928.8 |
| 316 | SLV FO 13 | -0.0002183 | | -2182.7 | SLV FO 3 | -0.0002156 | | -2156.2 |
| 317 | SLV FO 13 | -0.0001684 | | -1684.3 | SLV FO 7 | -0.000168 | | -1680.1 |
| 318 | SLV FO 13 | -0.0001546 | | -1546.1 | SLV FO 3 | -0.0001394 | | -1394 |
| 319 | SLV FO 13 | -0.0001926 | | -1926 | SLV FO 3 | -0.0001903 | | -1902.8 |
| 320 | SLV FO 3 | -0.0001555 | | -1554.6 | SLV FO 13 | -0.000148 | | -1480.5 |
| 321 | SLV FO 1 | -0.0001674 | | -1674.1 | SLV FO 15 | -0.0001663 | | -1662.8 |
| 322 | SLV FO 15 | -0.0001541 | | -1541 | SLV FO 1 | -0.0001478 | | -1477.6 |
| 323 | SLV FO 13 | -0.0001701 | | -1701.2 | SLV FO 3 | -0.0001438 | | -1437.6 |
| 324 | SLV FO 1 | -0.0001571 | | -1570.8 | SLV FO 15 | -0.0001408 | | -1408.4 |
| 325 | SLV FO 1 | -0.0001731 | | -1731.5 | SLV FO 15 | -0.0001458 | | -1458.3 |
| 326 | SLV FO 13 | -0.000199 | | -1989.7 | SLV FO 3 | -0.0001608 | | -1608.2 |
| 327 | SLV FO 1 | -0.0002018 | | -2017.6 | SLV FO 15 | -0.0001629 | | -1628.9 |
| 328 | SLV FO 13 | -0.0002925 | | -2924.7 | SLV FO 3 | -0.0002559 | | -2558.9 |
| 329 | SLV FO 13 | -0.0002359 | | -2359.5 | SLV FO 3 | -0.0001889 | | -1888.9 |
| 330 | SLV FO 1 | -0.0002385 | | -2385.4 | SLV FO 15 | -0.0001911 | | -1911.4 |
| 331 | SLV FO 1 | -0.0002939 | | -2938.8 | SLV FO 15 | -0.0002581 | | -2581.2 |
| 332 | SLV FO 13 | -0.0002709 | | -2709 | SLV FO 3 | -0.0002229 | | -2229.4 |
| 333 | SLV FO 1 | -0.0002726 | | -2725.6 | SLV FO 15 | -0.0002249 | | -2248.6 |
| 334 | SLV FO 1 | -0.0002125 | | -2124.8 | SLV FO 15 | -0.0002107 | | -2107.4 |
| 335 | SLV FO 1 | -0.000188 | | -1879.6 | SLV FO 15 | -0.0001863 | | -1863 |
| 336 | SLV FO 15 | -0.0001606 | | -1606.1 | SLV FO 1 | -0.0001593 | | -1593.4 |
| 337 | SLV FO 13 | -0.0002208 | | -2207.7 | SLV FO 7 | -0.0002201 | | -2201 |
| 338 | SLV FO 15 | -0.0001447 | | -1446.6 | SLV FO 1 | -0.0001374 | | -1374.1 |
| 339 | SLV FO 13 | -0.00021 | | -2099.5 | SLV FO 3 | -0.0002081 | | -2081.3 |
| 340 | SLV FO 3 | -0.0001577 | | -1576.6 | SLV FO 13 | -0.0001555 | | -1555.5 |
| 341 | SLV FO 15 | -0.0001435 | | -1434.9 | SLV FO 1 | -0.0001276 | | -1276.1 |
| 342 | SLV FO 13 | -0.0001839 | | -1839 | SLV FO 3 | -0.0001826 | | -1825.8 |
| 343 | SLV FO 3 | -0.0001439 | | -1439 | SLV FO 13 | -0.0001355 | | -1354.8 |
| 344 | SLV FO 15 | -0.0001585 | | -1584.9 | SLV FO 1 | -0.000132 | | -1320 |
| 345 | SLV FO 3 | -0.0001446 | | -1446.1 | SLV FO 13 | -0.0001276 | | -1275.7 |
| 346 | SLV FO 1 | -0.0002836 | | -2835.5 | SLV FO 15 | -0.0001244 | | -1244.4 |
| 347 | SLV FO 1 | -0.0002965 | | -2965 | SLV FO 15 | -0.000223 | | -2229.9 |
| 348 | SLV FO 13 | -0.0003015 | | -3015.3 | SLV FO 3 | -0.0002282 | | -2282.2 |
| 349 | SLV FO 13 | -0.0002915 | | -2915.3 | SLV FO 3 | -0.000133 | | -1330.5 |
| 350 | SLV FO 13 | -0.0001874 | | -1873.6 | SLV FO 3 | -0.00015 | | -1500.4 |
| 351 | SLV FO 3 | -0.0001603 | | -1602.7 | SLV FO 13 | -0.0001329 | | -1328.7 |
| 352 | SLV FO 5 | -0.0002892 | | -2892.3 | SLV FO 15 | -0.0002801 | | -2800.7 |
| 353 | SLV FO 13 | -0.0002925 | | -2925.4 | SLV FO 3 | -0.0002817 | | -2817.2 |
| 354 | SLV FO 13 | -0.0002261 | | -2260.7 | SLV FO 3 | -0.0001811 | | -1811.1 |
| 355 | SLV FO 13 | -0.0002878 | | -2878 | SLV FO 3 | -0.00026 | | -2600.4 |
| 356 | SLV FO 1 | -0.0001894 | | -1894.2 | SLV FO 15 | -0.0001515 | | -1514.6 |
| 357 | SLV FO 13 | -0.0002643 | | -2642.6 | SLV FO 3 | -0.0002205 | | -2205 |
| 358 | SLV FO 1 | -0.0002279 | | -2278.5 | SLV FO 15 | -0.0001828 | | -1827.7 |
| 359 | SLV FO 1 | -0.000289 | | -2890.4 | SLV FO 15 | -0.0002622 | | -2622.2 |
| 360 | SLV FO 1 | -0.0002655 | | -2655.4 | SLV FO 15 | -0.0002222 | | -2222.3 |
| 361 | SLV FO 1 | -0.0002262 | | -2261.8 | SLV FO 15 | -0.0002246 | | -2246.4 |
| 362 | SLV FO 1 | -0.0001945 | | -1944.9 | SLV FO 15 | -0.0001933 | | -1932.9 |
| 363 | SLV FO 15 | -0.0001611 | | -1610.9 | SLV FO 1 | -0.0001592 | | -1591.7 |
| 364 | SLV FO 15 | -0.0001406 | | -1406 | SLV FO 1 | -0.0001327 | | -1327.3 |
| 365 | SLV FO 15 | -0.0001368 | | -1368.1 | SLV FO 1 | -0.0001204 | | -1203.8 |
| 366 | SLV FO 3 | -0.0001558 | | -1558.2 | SLV FO 13 | -0.0001529 | | -1529.4 |
| 367 | SLV FO 9 | -0.0002386 | | -2386.2 | SLV FO 7 | -0.0002377 | | -2377 |
| 368 | SLV FO 13 | -0.000189 | | -1890.2 | SLV FO 3 | -0.0001882 | | -1881.7 |
| 369 | SLV FO 13 | -0.0002237 | | -2236.6 | SLV FO 3 | -0.000222 | | -2219.9 |
| 370 | SLV FO 3 | -0.0001382 | | -1381.9 | SLV FO 13 | -0.0001289 | | -1289.5 |
| 371 | SLV FO 15 | -0.0001501 | | -1500.9 | SLV FO 1 | -0.0001236 | | -1235.9 |
| 372 | SLV FO 3 | -0.0001369 | | -1369 | SLV FO 13 | -0.0001192 | | -1192.4 |
| 373 | SLV FO 15 | -0.0001783 | | -1783.1 | SLV FO 1 | -0.0001421 | | -1420.8 |
| 374 | SLV FO 3 | -0.0001515 | | -1514.6 | SLV FO 13 | -0.000124 | | -1239.7 |
| 375 | SLV FO 13 | -0.0002175 | | -2174.5 | SLV FO 3 | -0.0001752 | | -1751.9 |
| 376 | SLV FO 1 | -0.00018 | | -1800.3 | SLV FO 15 | -0.0001433 | | -1433.1 |
| 377 | SLV FO 13 | -0.0002573 | | -2572.5 | SLV FO 3 | -0.0002185 | | -2185.5 |
| 378 | SLV FO 1 | -0.000219 | | -2189.5 | SLV FO 15 | -0.0001768 | | -1767.5 |
| 379 | SLV FO 13 | -0.0002819 | | -2819 | SLV FO 3 | -0.0002625 | | -2624.7 |
| 380 | SLV FO 1 | -0.0002584 | | -2583.5 | SLV FO 15 | -0.0002203 | | -2202.8 |
| 381 | SLV FO 1 | -0.0002957 | | -2956.7 | SLV FO 15 | -0.0002749 | | -2748.6 |
| 382 | SLV FO 13 | -0.0003016 | | -3016.1 | SLV FO 3 | -0.0001258 | | -1257.7 |
| 383 | SLV FO 1 | -0.0002944 | | -2943.7 | SLV FO 15 | -0.0001182 | | -1181.6 |
| 384 | SLV FO 1 | -0.0003054 | | -3054.4 | SLV FO 15 | -0.0002175 | | -2175.3 |
| 385 | SLV FO 13 | -0.0003101 | | -3101.2 | SLV FO 3 | -0.0002223 | | -2222.6 |
| 386 | SLV FO 1 | -0.0002832 | | -2831.6 | SLV FO 15 | -0.000265 | | -2650.3 |
| 387 | SLV FO 13 | -0.0002992 | | -2991.5 | SLV FO 3 | -0.0002763 | | -2763.3 |
| 388 | SLV FO 1 | -0.0002605 | | -2605.3 | SLV FO 15 | -0.0002586 | | -2585.5 |
| 389 | SLV FO 15 | -0.0001683 | | -1683.2 | SLV FO 1 | -0.0001659 | | -1659.5 |
| 390 | SLV FO 1 | -0.000213 | | -2129.7 | SLV FO 15 | -0.0002118 | | -2117.8 |
| 391 | SLV FO 15 | -0.0001413 | | -1412.8 | SLV FO 1 | -0.0001328 | | -1327.9 |
| 392 | SLV FO 15 | -0.0001339 | | -1339.3 | SLV FO 1 | -0.000117 | | -1170.4 |
| 393 | SLV FO 3 | -0.0001602 | | -1601.8 | SLV FO 13 | -0.0001567 | | -1567 |
| 394 | SLV FO 13 | -0.0002035 | | -2034.5 | SLV FO 3 | -0.0002027 | | -2027.4 |
| 395 | SLV FO 3 | -0.0001374 | | -1373.5 | SLV FO 13 | -0.0001274 | | -1273.7 |
| 396 | SLV FO 15 | -0.0001451 | | -1450.6 | SLV FO 1 | -0.0001187 | | -1186.8 |
| 397 | SLV FO 13 | -0.0002568 | | -2567.5 | SLV FO 3 | -0.0002546 | | -2546.4 |
| 398 | SLV FO 3 | -0.0001334 | | -1334.1 | SLV FO 13 | -0.0001152 | | -1151.9 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 399 | SLV FO 9 | -0.0002858 | | -2858.4 | SLV FO 7 | -0.0002843 | | -2843.2 |
| 400 | SLV FO 3 | -0.0001462 | | -1462.1 | SLV FO 13 | -0.0001188 | | -1188.3 |
| 401 | SLV FO 15 | -0.0001719 | | -1718.7 | SLV FO 1 | -0.0001367 | | -1367 |
| 402 | SLV FO 3 | -0.0001739 | | -1738.6 | SLV FO 13 | -0.0001382 | | -1382 |
| 403 | SLV FO 15 | -0.0002107 | | -2107.2 | SLV FO 1 | -0.0001711 | | -1710.7 |
| 404 | SLV FO 3 | -0.000213 | | -2130.5 | SLV FO 13 | -0.0001737 | | -1736.8 |
| 405 | SLV FO 15 | -0.0002514 | | -2514.5 | SLV FO 1 | -0.0002179 | | -2178.8 |
| 406 | SLV FO 3 | -0.000253 | | -2529.7 | SLV FO 13 | -0.0002205 | | -2205 |
| 407 | SLV FO 15 | -0.0002766 | | -2766.3 | SLV FO 1 | -0.0002658 | | -2658.4 |
| 408 | SLV FO 3 | -0.0002779 | | -2778.7 | SLV FO 13 | -0.0002688 | | -2688.1 |
| 409 | SLV FO 3 | -0.0003026 | | -3025.7 | SLV FO 13 | -0.0002696 | | -2695.9 |
| 410 | SLV FO 15 | -0.0003062 | | -3061.8 | SLV FO 1 | -0.0002708 | | -2707.9 |
| 411 | SLV FO 15 | -0.000312 | | -3119.5 | SLV FO 1 | -0.0001177 | | -1177 |
| 412 | SLV FO 3 | -0.0003052 | | -3052.3 | SLV FO 13 | -0.0001111 | | -1110.6 |
| 413 | SLV FO 3 | -0.0003147 | | -3147 | SLV FO 13 | -0.0002112 | | -2112.4 |
| 414 | SLV FO 15 | -0.0003191 | | -3191 | SLV FO 1 | -0.0002155 | | -2154.8 |
| 415 | SLV FO 15 | -0.0001761 | | -1760.7 | SLV FO 1 | -0.000173 | | -1730.5 |
| 416 | SLV FO 15 | -0.000144 | | -1439.8 | SLV FO 1 | -0.0001348 | | -1347.9 |
| 417 | SLV FO 15 | -0.0001333 | | -1333.3 | SLV FO 1 | -0.000116 | | -1160.2 |
| 418 | SLV FO 1 | -0.0002295 | | -2295.5 | SLV FO 15 | -0.0002286 | | -2286.2 |
| 419 | SLV FO 3 | -0.0001656 | | -1656.4 | SLV FO 13 | -0.0001614 | | -1613.7 |
| 420 | SLV FO 13 | -0.0002159 | | -2159.3 | SLV FO 3 | -0.0002157 | | -2156.5 |
| 421 | SLV FO 3 | -0.0001386 | | -1386.4 | SLV FO 13 | -0.0001278 | | -1278 |
| 422 | SLV FO 15 | -0.0001419 | | -1418.6 | SLV FO 1 | -0.0001158 | | -1157.8 |
| 423 | SLV FO 3 | -0.0001323 | | -1322.8 | SLV FO 13 | -0.0001136 | | -1135.9 |
| 424 | SLV FO 1 | -0.0002963 | | -2963.4 | SLV FO 15 | -0.0002936 | | -2935.9 |
| 425 | SLV FO 13 | -0.0002861 | | -2860.7 | SLV FO 3 | -0.0002834 | | -2834 |
| 426 | SLV FO 3 | -0.0001429 | | -1428.5 | SLV FO 13 | -0.0001158 | | -1157.7 |
| 427 | SLV FO 15 | -0.0001663 | | -1662.8 | SLV FO 1 | -0.0001324 | | -1323.8 |
| 428 | SLV FO 3 | -0.0001682 | | -1682.4 | SLV FO 13 | -0.0001339 | | -1339.2 |
| 429 | SLV FO 15 | -0.0002042 | | -2042.2 | SLV FO 1 | -0.0001671 | | -1670.6 |
| 430 | SLV FO 3 | -0.0002073 | | -2072.8 | SLV FO 13 | -0.0001706 | | -1705.7 |
| 431 | SLV FO 5 | -0.0003423 | | -3423.4 | SLV FO 11 | -0.0003416 | | -3416 |
| 432 | SLV FO 15 | -0.0002457 | | -2456.7 | SLV FO 1 | -0.0002165 | | -2165.2 |
| 433 | SLV FO 3 | -0.0002472 | | -2472.2 | SLV FO 13 | -0.0002193 | | -2193 |
| 434 | SLV FO 11 | -0.000273 | | -2729.8 | SLV FO 1 | -0.0002683 | | -2683.2 |
| 435 | SLV FO 7 | -0.0002738 | | -2738.5 | SLV FO 9 | -0.0002698 | | -2698.3 |
| 436 | SLV FO 3 | -0.0003099 | | -3099 | SLV FO 13 | -0.000264 | | -2639.5 |
| 437 | SLV FO 15 | -0.0003139 | | -3138.7 | SLV FO 1 | -0.0002647 | | -2647.2 |
| 438 | SLV FO 15 | -0.0003232 | | -3231.9 | SLV FO 1 | -0.0001084 | | -1083.7 |
| 439 | SLV FO 3 | -0.000317 | | -3169.6 | SLV FO 13 | -0.0001026 | | -1025.8 |
| 440 | SLV FO 3 | -0.0003249 | | -3248.6 | SLV FO 13 | -0.0002037 | | -2037.1 |
| 441 | SLV FO 15 | -0.0003291 | | -3290.6 | SLV FO 1 | -0.0002075 | | -2074.7 |
| 442 | SLV FO 15 | -0.0001454 | | -1454.2 | SLV FO 1 | -0.0001351 | | -1351.1 |
| 443 | SLV FO 15 | -0.0001334 | | -1334.3 | SLV FO 1 | -0.0001155 | | -1154.9 |
| 444 | SLV FO 15 | -0.0001796 | | -1795.9 | SLV FO 1 | -0.0001755 | | -1754.9 |
| 445 | SLV FO 7 | -0.0002339 | | -2339.3 | SLV FO 9 | -0.0002333 | | -2333.4 |
| 446 | SLV FO 3 | -0.0002177 | | -2176.5 | SLV FO 9 | -0.0002168 | | -2168.4 |
| 447 | SLV FO 3 | -0.0001677 | | -1677.2 | SLV FO 13 | -0.0001623 | | -1622.6 |
| 448 | SLV FO 15 | -0.0002826 | | -2826.2 | SLV FO 1 | -0.0002809 | | -2808.7 |
| 449 | SLV FO 15 | -0.0001397 | | -1396.9 | SLV FO 1 | -0.0001139 | | -1138.8 |
| 450 | SLV FO 3 | -0.0001395 | | -1394.8 | SLV FO 13 | -0.0001275 | | -1274.7 |
| 451 | SLV FO 3 | -0.0002969 | | -2968.8 | SLV FO 13 | -0.0002952 | | -2952 |
| 452 | SLV FO 3 | -0.000132 | | -1320.2 | SLV FO 13 | -0.0001127 | | -1126.6 |
| 453 | SLV FO 11 | -0.0003241 | | -3240.6 | SLV FO 5 | -0.0003232 | | -3232.1 |
| 454 | SLV FO 3 | -0.0001404 | | -1404.4 | SLV FO 13 | -0.0001137 | | -1136.5 |
| 455 | SLV FO 15 | -0.0001598 | | -1598.4 | SLV FO 1 | -0.0001274 | | -1274.3 |
| 456 | SLV FO 3 | -0.0001614 | | -1613.9 | SLV FO 13 | -0.0001286 | | -1286.2 |
| 457 | SLV FO 15 | -0.0001983 | | -1982.8 | SLV FO 1 | -0.0001635 | | -1635.1 |
| 458 | SLV FO 3 | -0.0002005 | | -2004.9 | SLV FO 13 | -0.0001663 | | -1662.7 |
| 459 | SLV FO 15 | -0.0002404 | | -2403.7 | SLV FO 1 | -0.0002158 | | -2158.4 |
| 460 | SLV FO 7 | -0.0002744 | | -2743.7 | SLV FO 13 | -0.0002652 | | -2651.7 |
| 461 | SLV FO 3 | -0.0002422 | | -2422.3 | SLV FO 13 | -0.0002193 | | -2192.6 |
| 462 | SLV FO 15 | -0.000277 | | -2769.7 | SLV FO 5 | -0.0002663 | | -2662.8 |
| 463 | SLV FO 3 | -0.0003176 | | -3175.9 | SLV FO 13 | -0.0002577 | | -2577.4 |
| 464 | SLV FO 15 | -0.0003214 | | -3213.7 | SLV FO 1 | -0.0002585 | | -2585.5 |
| 465 | SLV FO 15 | -0.0003344 | | -3344 | SLV FO 1 | -0.0000991 | | -990.5 |
| 466 | SLV FO 3 | -0.0003286 | | -3285.9 | SLV FO 13 | -0.000094 | | -940.3 |
| 467 | SLV FO 3 | -0.000335 | | -3350.1 | SLV FO 13 | -0.0001959 | | -1959.4 |
| 468 | SLV FO 15 | -0.000339 | | -3390.4 | SLV FO 1 | -0.0001993 | | -1992.7 |
| 470 | SLV FO 15 | -0.0001375 | | -1375.4 | SLV FO 1 | -0.0001123 | | -1123 |
| 471 | SLV FO 15 | -0.0001334 | | -1333.6 | SLV FO 1 | -0.0001141 | | -1141.3 |
| 472 | SLV FO 3 | -0.0001381 | | -1380.6 | SLV FO 13 | -0.0001118 | | -1118.2 |
| 473 | SLV FO 15 | -0.0001449 | | -1448.9 | SLV FO 1 | -0.0001331 | | -1330.6 |
| 474 | SLV FO 15 | -0.0001774 | | -1774.5 | SLV FO 1 | -0.0001718 | | -1718 |
| 475 | SLV FO 3 | -0.0001319 | | -1319.2 | SLV FO 13 | -0.0001113 | | -1113.4 |
| 476 | SLV FO 11 | -0.0002262 | | -2261.8 | SLV FO 5 | -0.0002243 | | -2243.2 |
| 477 | SLV FO 3 | -0.000211 | | -2110.2 | SLV FO 13 | -0.0002085 | | -2085.3 |
| 478 | SLV FO 3 | -0.0001389 | | -1389.5 | SLV FO 13 | -0.0001254 | | -1253.9 |
| 479 | SLV FO 7 | -0.0002738 | | -2738.4 | SLV FO 9 | -0.0002718 | | -2718.4 |
| 480 | SLV FO 3 | -0.0001659 | | -1659.1 | SLV FO 13 | -0.0001588 | | -1588.4 |
| 481 | SLV FO 11 | -0.0002621 | | -2621.3 | SLV FO 5 | -0.0002602 | | -2602.2 |
| 482 | SLV FO 11 | -0.0002899 | | -2898.7 | SLV FO 5 | -0.0002877 | | -2877.3 |
| 483 | SLV FO 15 | -0.0001488 | | -1488.1 | SLV FO 1 | -0.0001188 | | -1187.7 |
| 484 | SLV FO 3 | -0.00015 | | -1500.4 | SLV FO 13 | -0.0001195 | | -1195.3 |
| 485 | SLV FO 15 | -0.0001896 | | -1895.6 | SLV FO 1 | -0.0001568 | | -1567.7 |
| 486 | SLV FO 3 | -0.0001914 | | -1914.3 | SLV FO 13 | -0.0001592 | | -1591.6 |
| 487 | SLV FO 15 | -0.0002333 | | -2333 | SLV FO 1 | -0.0002126 | | -2125.8 |
| 488 | SLV FO 3 | -0.0002347 | | -2347.4 | SLV FO 13 | -0.0002153 | | -2153.4 |
| 489 | SLV FO 3 | -0.0002775 | | -2774.7 | SLV FO 13 | -0.0002593 | | -2592.9 |
| 490 | SLV FO 15 | -0.0002779 | | -2779.1 | SLV FO 1 | -0.0002598 | | -2597.6 |
| 491 | SLV FO 3 | -0.0003253 | | -3252.6 | SLV FO 13 | -0.0002512 | | -2512.5 |
| 492 | SLV FO 15 | -0.0003284 | | -3283.9 | SLV FO 1 | -0.0002525 | | -2525.4 |
| 493 | SLV FO 15 | -0.0003458 | | -3457.8 | SLV FO 1 | -0.00009 | | -899.5 |
| 494 | SLV FO 3 | -0.0003403 | | -3403.4 | SLV FO 13 | -0.0000856 | | -856.2 |
| 495 | SLV FO 3 | -0.0003453 | | -3452.6 | SLV FO 13 | -0.000188 | | -1879.8 |
| 496 | SLV FO 15 | -0.0003492 | | -3491.8 | SLV FO 1 | -0.0001909 | | -1909.2 |
| 497 | SLV FO 15 | -0.0001333 | | -1333.1 | SLV FO 1 | -0.0001115 | | -1115 |
| 498 | SLV FO 3 | -0.0001325 | | -1325.3 | SLV FO 13 | -0.0001095 | | -1094.6 |
| 499 | SLV FO 15 | -0.0001427 | | -1427.4 | SLV FO 1 | -0.0001289 | | -1289.2 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 500 | SLV FO 15 | -0.0001736 | | -1736.4 | SLV FO 1 | -0.0001663 | | -1662.7 |
| 501 | SLV FO 15 | -0.000218 | | -2179.6 | SLV FO 1 | -0.0002147 | | -2147.1 |
| 502 | SLV FO 3 | -0.0001377 | | -1376.9 | SLV FO 13 | -0.0001223 | | -1223.4 |
| 503 | SLV FO 11 | -0.0002576 | | -2576.2 | SLV FO 5 | -0.0002543 | | -2543.3 |
| 504 | SLV FO 7 | -0.00027 | | -2699.7 | SLV FO 9 | -0.0002666 | | -2665.7 |
| 505 | SLV FO 3 | -0.0001632 | | -1632.3 | SLV FO 13 | -0.0001545 | | -1544.6 |
| 506 | SLV FO 7 | -0.0002476 | | -2475.7 | SLV FO 9 | -0.0002444 | | -2443.7 |
| 507 | SLV FO 3 | -0.0002044 | | -2044.4 | SLV FO 13 | -0.0002003 | | -2003.1 |
| 508 | SLV FO 15 | -0.0001499 | | -1499.3 | SLV FO 1 | -0.0001199 | | -1199 |
| 509 | SLV FO 15 | -0.0001857 | | -1856.8 | SLV FO 1 | -0.0001557 | | -1557.3 |
| 510 | SLV FO 15 | -0.0002278 | | -2277.7 | SLV FO 1 | -0.0002124 | | -2124.2 |
| 511 | SLV FO 3 | -0.0001882 | | -1881.9 | SLV FO 13 | -0.000159 | | -1590.3 |
| 512 | SLV FO 3 | -0.0001515 | | -1515.4 | SLV FO 13 | -0.0001213 | | -1212.6 |
| 513 | SLV FO 3 | -0.0002812 | | -2811.8 | SLV FO 13 | -0.0002528 | | -2527.8 |
| 514 | SLV FO 3 | -0.0002299 | | -2299.2 | SLV FO 13 | -0.0002166 | | -2166.1 |
| 515 | SLV FO 13 | -0.0001341 | | -1340.6 | SLV FO 3 | -0.0001103 | | -1103.4 |
| 516 | SLV FO 3 | -0.0003332 | | -3332 | SLV FO 13 | -0.0002441 | | -2440.8 |
| 517 | SLV FO 15 | -0.0002826 | | -2825.6 | SLV FO 1 | -0.0002533 | | -2533.2 |
| 518 | SLV FO 15 | -0.0003369 | | -3369 | SLV FO 1 | -0.0002446 | | -2446.4 |
| 519 | SLV FO 15 | -0.0003575 | | -3574.9 | SLV FO 1 | -0.0000814 | | -813.6 |
| 520 | SLV FO 3 | -0.0003523 | | -3523.4 | SLV FO 13 | -0.0000776 | | -776.3 |
| 521 | SLV FO 3 | -0.0003557 | | -3557.1 | SLV FO 13 | -0.0001799 | | -1798.7 |
| 522 | SLV FO 15 | -0.0003595 | | -3595 | SLV FO 1 | -0.0001824 | | -1824 |
| 523 | SLV FO 13 | -0.0001422 | | -1422.2 | SLV FO 3 | -0.0001265 | | -1265.4 |
| 524 | SLV FO 1 | -0.0001337 | | -1337.4 | SLV FO 15 | -0.0001088 | | -1088.3 |
| 525 | SLV FO 15 | -0.0001732 | | -1731.9 | SLV FO 1 | -0.0001646 | | -1645.5 |
| 526 | SLV FO 15 | -0.0002187 | | -2186.9 | SLV FO 1 | -0.0002145 | | -2144.8 |
| 527 | SLV FO 11 | -0.0002615 | | -2614.7 | SLV FO 5 | -0.0002574 | | -2573.9 |
| 528 | SLV FO 7 | -0.0002757 | | -2757.3 | SLV FO 9 | -0.0002714 | | -2714.2 |
| 529 | SLV FO 1 | -0.0001377 | | -1376.7 | SLV FO 15 | -0.0001203 | | -1202.7 |
| 530 | SLV FO 7 | -0.0002511 | | -2510.5 | SLV FO 9 | -0.0002472 | | -2472.2 |
| 531 | SLV FO 3 | -0.0002052 | | -2052.4 | SLV FO 13 | -0.0002001 | | -2001 |
| 532 | SLV FO 3 | -0.0001628 | | -1627.9 | SLV FO 13 | -0.0001527 | | -1527.1 |
| 533 | SLV FO 13 | -0.0001509 | | -1509.3 | SLV FO 3 | -0.0001219 | | -1218.6 |
| 534 | SLV FO 15 | -0.000184 | | -1840.2 | SLV FO 1 | -0.0001586 | | -1585.6 |
| 535 | SLV FO 13 | -0.0001362 | | -1361.9 | SLV FO 3 | -0.0001114 | | -1113.6 |
| 536 | SLV FO 11 | -0.0002247 | | -2247.1 | SLV FO 1 | -0.0002159 | | -2159 |
| 537 | SLV FO 3 | -0.0001867 | | -1867.4 | SLV FO 13 | -0.0001624 | | -1624 |
| 538 | SLV FO 3 | -0.0002862 | | -2862 | SLV FO 13 | -0.0002458 | | -2458.3 |
| 539 | SLV FO 7 | -0.0002268 | | -2268.2 | SLV FO 9 | -0.0002182 | | -2182.3 |
| 540 | SLV FO 1 | -0.000153 | | -1529.9 | SLV FO 15 | -0.000124 | | -1239.7 |
| 541 | SLV FO 13 | -0.0001443 | | -1442.7 | SLV FO 3 | -0.0001268 | | -1268.5 |
| 542 | SLV FO 3 | -0.0003421 | | -3421.5 | SLV FO 13 | -0.0002356 | | -2355.9 |
| 543 | SLV FO 15 | -0.0002898 | | -2898.5 | SLV FO 1 | -0.0002466 | | -2465.7 |
| 544 | SLV FO 15 | -0.0003456 | | -3456.1 | SLV FO 1 | -0.0002361 | | -2360.8 |
| 545 | SLV FO 15 | -0.0003696 | | -3696.5 | SLV FO 1 | -0.0000737 | | -736.7 |
| 546 | SLV FO 3 | -0.0003647 | | -3647 | SLV FO 13 | -0.0000705 | | -704.6 |
| 547 | SLV FO 3 | -0.0003665 | | -3664.5 | SLV FO 13 | -0.0001716 | | -1716 |
| 548 | SLV FO 15 | -0.0003702 | | -3701.6 | SLV FO 1 | -0.0001738 | | -1737.7 |
| 549 | SLV FO 13 | -0.0001757 | | -1756.6 | SLV FO 3 | -0.0001658 | | -1657.5 |
| 550 | SLV FO 11 | -0.0003049 | | -3048.5 | SLV FO 5 | -0.0003007 | | -3007.2 |
| 551 | SLV FO 11 | -0.0002809 | | -2808.9 | SLV FO 5 | -0.0002775 | | -2775.3 |
| 552 | SLV FO 15 | -0.0002257 | | -2257.4 | SLV FO 1 | -0.0002216 | | -2216 |
| 553 | SLV FO 1 | -0.0001361 | | -1361.1 | SLV FO 15 | -0.0001103 | | -1103.2 |
| 554 | SLV FO 7 | -0.0002681 | | -2680.9 | SLV FO 9 | -0.0002652 | | -2651.9 |
| 555 | SLV FO 1 | -0.00014 | | -1399.8 | SLV FO 15 | -0.000121 | | -1209.6 |
| 556 | SLV FO 1 | -0.000211 | | -2110 | SLV FO 15 | -0.0002058 | | -2058.2 |
| 557 | SLV FO 1 | -0.0001657 | | -1656.9 | SLV FO 15 | -0.000154 | | -1540.3 |
| 558 | SLV FO 7 | -0.0003292 | | -3292.1 | SLV FO 9 | -0.0003273 | | -3273.2 |
| 559 | SLV FO 9 | -0.000288 | | -2879.7 | SLV FO 7 | -0.0002875 | | -2874.6 |
| 560 | SLV FO 13 | -0.0001544 | | -1544.3 | SLV FO 3 | -0.0001283 | | -1282.9 |
| 561 | SLV FO 13 | -0.0001409 | | -1409.1 | SLV FO 3 | -0.0001166 | | -1166.1 |
| 562 | SLV FO 13 | -0.0001484 | | -1483.5 | SLV FO 3 | -0.0001301 | | -1301.3 |
| 563 | SLV FO 15 | -0.0001837 | | -1837 | SLV FO 1 | -0.0001657 | | -1656.8 |
| 564 | SLV FO 5 | -0.0002768 | | -2768 | SLV FO 11 | -0.0002755 | | -2754.6 |
| 565 | SLV FO 13 | -0.0001784 | | -1783.7 | SLV FO 3 | -0.0001671 | | -1671.1 |
| 566 | SLV FO 13 | -0.0002282 | | -2282.1 | SLV FO 3 | -0.0002232 | | -2231.5 |
| 567 | SLV FO 7 | -0.0002265 | | -2264.6 | SLV FO 13 | -0.0002176 | | -2176.3 |
| 568 | SLV FO 1 | -0.0002149 | | -2148.9 | SLV FO 15 | -0.0002085 | | -2084.8 |
| 569 | SLV FO 3 | -0.0001865 | | -1865.5 | SLV FO 13 | -0.0001701 | | -1701.3 |
| 570 | SLV FO 1 | -0.0001564 | | -1564 | SLV FO 15 | -0.0001307 | | -1307.5 |
| 571 | SLV FO 3 | -0.0002947 | | -2946.5 | SLV FO 13 | -0.0002385 | | -2384.9 |
| 572 | SLV FO 15 | -0.0002306 | | -2306.4 | SLV FO 5 | -0.0002193 | | -2192.8 |
| 573 | SLV FO 1 | -0.0001695 | | -1695.4 | SLV FO 15 | -0.0001568 | | -1567.8 |
| 574 | SLV FO 1 | -0.000141 | | -1409.7 | SLV FO 15 | -0.0001161 | | -1161.1 |
| 575 | SLV FO 1 | -0.0001447 | | -1446.9 | SLV FO 15 | -0.0001252 | | -1252.2 |
| 576 | SLV FO 15 | -0.0002983 | | -2982.6 | SLV FO 1 | -0.000239 | | -2390.1 |
| 577 | SLV FO 3 | -0.0003514 | | -3514.2 | SLV FO 13 | -0.0002264 | | -2264 |
| 578 | SLV FO 15 | -0.0003544 | | -3544.3 | SLV FO 1 | -0.000227 | | -2270.4 |
| 579 | SLV FO 15 | -0.0003823 | | -3823 | SLV FO 1 | -0.0000674 | | -674.4 |
| 580 | SLV FO 3 | -0.0003775 | | -3774.9 | SLV FO 13 | -0.0000647 | | -646.6 |
| 581 | SLV FO 3 | -0.0003776 | | -3776.1 | SLV FO 13 | -0.0001632 | | -1632.4 |
| 582 | SLV FO 15 | -0.0003813 | | -3812.7 | SLV FO 1 | -0.0001651 | | -1650.8 |
| 583 | SLV FO 9 | -0.0002911 | | -2911 | SLV FO 7 | -0.0002837 | | -2837.2 |
| 584 | SLV FO 9 | -0.000156 | | -1560.2 | SLV FO 7 | -0.0001386 | | -1386.2 |
| 585 | SLV FO 9 | -0.0001828 | | -1827.5 | SLV FO 7 | -0.0001675 | | -1675.2 |
| 586 | SLV FO 13 | -0.0001498 | | -1497.5 | SLV FO 3 | -0.0001294 | | -1294.1 |
| 587 | SLV FO 9 | -0.0002714 | | -2714.3 | SLV FO 7 | -0.0002627 | | -2626.5 |
| 588 | SLV FO 9 | -0.0002254 | | -2254.5 | SLV FO 7 | -0.0002135 | | -2134.8 |
| 589 | SLV FO 5 | -0.0002629 | | -2629.1 | SLV FO 11 | -0.0002535 | | -2535.5 |
| 590 | SLV FO 13 | -0.0001616 | | -1615.6 | SLV FO 3 | -0.0001425 | | -1424.7 |
| 591 | SLV FO 5 | -0.0002154 | | -2154.1 | SLV FO 11 | -0.0002026 | | -2025.7 |
| 592 | SLV FO 13 | -0.0001865 | | -1865.3 | SLV FO 3 | -0.0001795 | | -1795.3 |
| 593 | SLV FO 5 | -0.0001763 | | -1763.1 | SLV FO 11 | -0.0001603 | | -1603.2 |
| 594 | SLV FO 5 | -0.0001535 | | -1534.8 | SLV FO 11 | -0.0001356 | | -1356.2 |
| 595 | SLV FO 1 | -0.0001499 | | -1498.6 | SLV FO 15 | -0.0001295 | | -1294.6 |
| 596 | SLV FO 1 | -0.000163 | | -1630.2 | SLV FO 15 | -0.0001448 | | -1448.1 |
| 597 | SLV FO 3 | -0.000238 | | -2380.1 | SLV FO 13 | -0.0002149 | | -2149.1 |
| 598 | SLV FO 1 | -0.0001882 | | -1881.9 | SLV FO 15 | -0.0001832 | | -1831.6 |
| 599 | SLV FO 15 | -0.0002421 | | -2420.8 | SLV FO 1 | -0.000216 | | -2159.8 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 600 | SLV FO 3 | -0.0003066 | | -3065.7 | SLV FO 13 | -0.0002302 | | -2302.4 |
| 601 | SLV FO 15 | -0.00031 | | -3100.2 | SLV FO 1 | -0.0002305 | | -2305.2 |
| 602 | SLV FO 3 | -0.000362 | | -3620.5 | SLV FO 13 | -0.0002158 | | -2157.6 |
| 603 | SLV FO 15 | -0.0003654 | | -3654.5 | SLV FO 1 | -0.0002159 | | -2159.2 |
| 604 | SLV FO 15 | -0.0003955 | | -3954.6 | SLV FO 1 | -0.0000634 | | -633.7 |
| 605 | SLV FO 3 | -0.0003907 | | -3907.4 | SLV FO 13 | -0.000061 | | -609.7 |
| 606 | SLV FO 3 | -0.0003893 | | -3893 | SLV FO 13 | -0.0001548 | | -1548.1 |
| 607 | SLV FO 15 | -0.0003929 | | -3929.2 | SLV FO 1 | -0.0001563 | | -1563.2 |
| 608 | SLV FO 5 | -0.0002237 | | -2237 | SLV FO 11 | -0.0002034 | | -2034.3 |
| 609 | SLV FO 9 | -0.0001694 | | -1693.8 | SLV FO 7 | -0.0001493 | | -1493 |
| 610 | SLV FO 9 | -0.0001752 | | -1751.8 | SLV FO 7 | -0.0001531 | | -1530.6 |
| 611 | SLV FO 9 | -0.0001946 | | -1946.4 | SLV FO 7 | -0.0001729 | | -1728.9 |
| 612 | SLV FO 9 | -0.0002607 | | -2607.2 | SLV FO 7 | -0.0002422 | | -2422.1 |
| 613 | SLV FO 9 | -0.000178 | | -1779.9 | SLV FO 7 | -0.000164 | | -1640 |
| 614 | SLV FO 5 | -0.0002511 | | -2511.3 | SLV FO 11 | -0.000232 | | -2320.1 |
| 615 | SLV FO 9 | -0.0002468 | | -2468 | SLV FO 7 | -0.0002274 | | -2273.9 |
| 616 | SLV FO 5 | -0.0002181 | | -2181.5 | SLV FO 11 | -0.0001975 | | -1974.9 |
| 617 | SLV FO 5 | -0.0001693 | | -1693.3 | SLV FO 11 | -0.0001496 | | -1495.9 |
| 618 | SLV FO 5 | -0.0001908 | | -1907.9 | SLV FO 11 | -0.0001687 | | -1687.4 |
| 619 | SLV FO 5 | -0.0001736 | | -1735.6 | SLV FO 11 | -0.0001514 | | -1514.2 |
| 620 | SLV FO 1 | -0.000205 | | -2049.8 | SLV FO 15 | -0.0001903 | | -1903.3 |
| 621 | SLV FO 9 | -0.0001787 | | -1786.8 | SLV FO 7 | -0.0001654 | | -1653.7 |
| 622 | SLV FO 13 | -0.0002077 | | -2076.6 | SLV FO 3 | -0.0001915 | | -1914.6 |
| 623 | SLV FO 3 | -0.0002576 | | -2575.9 | SLV FO 13 | -0.0002124 | | -2124 |
| 624 | SLV FO 15 | -0.000261 | | -2610.1 | SLV FO 1 | -0.0002129 | | -2129.4 |
| 625 | SLV FO 3 | -0.0003205 | | -3205 | SLV FO 13 | -0.0002208 | | -2208.4 |
| 626 | SLV FO 15 | -0.0003241 | | -3241 | SLV FO 1 | -0.0002209 | | -2208.6 |
| 627 | SLV FO 3 | -0.0003734 | | -3734.4 | SLV FO 13 | -0.0002043 | | -2043.2 |
| 628 | SLV FO 15 | -0.0003763 | | -3763.2 | SLV FO 1 | -0.0002047 | | -2046.8 |
| 629 | SLV FO 15 | -0.0004092 | | -4092.1 | SLV FO 1 | -0.0000624 | | -623.8 |
| 630 | SLV FO 3 | -0.0004046 | | -4045.7 | SLV FO 13 | -0.0000603 | | -603.2 |
| 631 | SLV FO 3 | -0.0004017 | | -4016.8 | SLV FO 13 | -0.0001463 | | -1462.9 |
| 632 | SLV FO 15 | -0.0004053 | | -4053 | SLV FO 1 | -0.0001475 | | -1475.3 |
| 633 | SLV FO 1 | -0.0002137 | | -2136.6 | SLV FO 15 | -0.0001838 | | -1837.8 |
| 634 | SLV FO 5 | -0.0002042 | | -2042.5 | SLV FO 11 | -0.000176 | | -1759.8 |
| 635 | SLV FO 9 | -0.0002035 | | -2035.4 | SLV FO 7 | -0.0001755 | | -1755 |
| 636 | SLV FO 5 | -0.0002367 | | -2367 | SLV FO 11 | -0.0002067 | | -2067.2 |
| 637 | SLV FO 5 | -0.0002199 | | -2199 | SLV FO 11 | -0.000189 | | -1890.2 |
| 638 | SLV FO 13 | -0.0002152 | | -2151.8 | SLV FO 3 | -0.0001843 | | -1842.7 |
| 639 | SLV FO 5 | -0.0002079 | | -2078.9 | SLV FO 11 | -0.0001774 | | -1774 |
| 640 | SLV FO 5 | -0.0002512 | | -2512 | SLV FO 11 | -0.0002227 | | -2226.9 |
| 641 | SLV FO 13 | -0.0002433 | | -2432.6 | SLV FO 3 | -0.0001976 | | -1975.7 |
| 642 | SLV FO 9 | -0.000256 | | -2559.9 | SLV FO 7 | -0.0002287 | | -2286.6 |
| 643 | SLV FO 1 | -0.0002419 | | -2419 | SLV FO 15 | -0.0001971 | | -1971.4 |
| 644 | SLV FO 9 | -0.0002494 | | -2494.4 | SLV FO 7 | -0.0002206 | | -2206.3 |
| 645 | SLV FO 9 | -0.000218 | | -2180.3 | SLV FO 7 | -0.000187 | | -1869.7 |
| 646 | SLV FO 9 | -0.0002344 | | -2343.7 | SLV FO 7 | -0.0002041 | | -2040.6 |
| 647 | SLV FO 9 | -0.0002069 | | -2069.4 | SLV FO 7 | -0.0001764 | | -1764.4 |
| 648 | SLV FO 3 | -0.0002848 | | -2847.9 | SLV FO 13 | -0.0002095 | | -2095 |
| 649 | SLV FO 15 | -0.0002874 | | -2874.3 | SLV FO 1 | -0.0002096 | | -2096.4 |
| 650 | SLV FO 3 | -0.0003391 | | -3391.1 | SLV FO 13 | -0.0002101 | | -2100.7 |
| 651 | SLV FO 15 | -0.0003424 | | -3423.8 | SLV FO 1 | -0.0002099 | | -2099.1 |
| 652 | SLV FO 3 | -0.0003864 | | -3864.3 | SLV FO 13 | -0.0001913 | | -1913 |
| 653 | SLV FO 15 | -0.000389 | | -3889.6 | SLV FO 1 | -0.0001919 | | -1918.8 |
| 654 | SLV FO 15 | -0.0004237 | | -4237.2 | SLV FO 1 | -0.0000652 | | -652.4 |
| 655 | SLV FO 3 | -0.0004191 | | -4191.4 | SLV FO 13 | -0.0000635 | | -635.1 |
| 656 | SLV FO 3 | -0.0004149 | | -4148.5 | SLV FO 13 | -0.0001375 | | -1375.3 |
| 657 | SLV FO 15 | -0.0004185 | | -4185.2 | SLV FO 1 | -0.0001385 | | -1385.2 |
| 658 | SLV FO 3 | -0.0003195 | | -3195.1 | SLV FO 13 | -0.0002051 | | -2051.2 |
| 659 | SLV FO 13 | -0.0002887 | | -2886.7 | SLV FO 3 | -0.0002038 | | -2038.5 |
| 660 | SLV FO 15 | -0.0003217 | | -3216.9 | SLV FO 1 | -0.0002051 | | -2050.9 |
| 661 | SLV FO 13 | -0.0002551 | | -2551 | SLV FO 3 | -0.0002001 | | -2001.2 |
| 662 | SLV FO 13 | -0.0002513 | | -2513.1 | SLV FO 3 | -0.0002057 | | -2056.6 |
| 663 | SLV FO 1 | -0.0002878 | | -2877.8 | SLV FO 15 | -0.0002036 | | -2036.3 |
| 664 | SLV FO 1 | -0.0002663 | | -2662.8 | SLV FO 15 | -0.0002 | | -1999.5 |
| 665 | SLV FO 13 | -0.0002675 | | -2674.8 | SLV FO 3 | -0.0002001 | | -2000.9 |
| 666 | SLV FO 5 | -0.0002621 | | -2620.6 | SLV FO 11 | -0.0002279 | | -2279.1 |
| 667 | SLV FO 5 | -0.0002543 | | -2543.1 | SLV FO 15 | -0.0002175 | | -2175.2 |
| 668 | SLV FO 5 | -0.0002684 | | -2683.7 | SLV FO 11 | -0.0002371 | | -2370.9 |
| 669 | SLV FO 1 | -0.0002553 | | -2553.4 | SLV FO 15 | -0.0002007 | | -2007 |
| 670 | SLV FO 9 | -0.0002698 | | -2698.1 | SLV FO 7 | -0.0002411 | | -2411 |
| 671 | SLV FO 13 | -0.0002539 | | -2538.5 | SLV FO 3 | -0.0002165 | | -2165.1 |
| 672 | SLV FO 1 | -0.000252 | | -2519.7 | SLV FO 15 | -0.0002068 | | -2068.2 |
| 673 | SLV FO 9 | -0.0002613 | | -2613.1 | SLV FO 7 | -0.0002269 | | -2269.1 |
| 674 | SLV FO 9 | -0.000268 | | -2679.8 | SLV FO 7 | -0.0002364 | | -2363.6 |
| 675 | SLV FO 3 | -0.0003608 | | -3607.6 | SLV FO 13 | -0.0001982 | | -1982.3 |
| 676 | SLV FO 15 | -0.0003635 | | -3635 | SLV FO 1 | -0.0001981 | | -1981.5 |
| 677 | SLV FO 3 | -0.0004004 | | -4003.9 | SLV FO 13 | -0.0001774 | | -1773.7 |
| 678 | SLV FO 15 | -0.0004033 | | -4032.7 | SLV FO 1 | -0.0001778 | | -1777.8 |
| 679 | SLV FO 15 | -0.0004393 | | -4393 | SLV FO 1 | -0.0000716 | | -716.1 |
| 680 | SLV FO 3 | -0.0004348 | | -4348 | SLV FO 13 | -0.0000702 | | -702 |
| 681 | SLV FO 3 | -0.0004289 | | -4289.2 | SLV FO 13 | -0.000128 | | -1280.5 |
| 682 | SLV FO 15 | -0.0004327 | | -4326.7 | SLV FO 1 | -0.0001288 | | -1288.2 |
| 683 | SLV FO 3 | -0.0003789 | | -3788.5 | SLV FO 13 | -0.0001878 | | -1877.7 |
| 684 | SLV FO 15 | -0.0003815 | | -3814.8 | SLV FO 1 | -0.0001878 | | -1877.6 |
| 685 | SLV FO 3 | -0.0003593 | | -3593.4 | SLV FO 13 | -0.0001954 | | -1954.3 |
| 686 | SLV FO 15 | -0.0003615 | | -3615.1 | SLV FO 1 | -0.0001954 | | -1954.3 |
| 687 | SLV FO 3 | -0.000335 | | -3350.4 | SLV FO 13 | -0.0002041 | | -2040.9 |
| 688 | SLV FO 15 | -0.0003373 | | -3372.6 | SLV FO 1 | -0.000204 | | -2039.7 |
| 689 | SLV FO 1 | -0.0002892 | | -2891.7 | SLV FO 15 | -0.0002512 | | -2511.8 |
| 690 | SLV FO 13 | -0.0003083 | | -3083.2 | SLV FO 3 | -0.000218 | | -2179.8 |
| 691 | SLV FO 13 | -0.0002946 | | -2945.9 | SLV FO 3 | -0.0002382 | | -2381.7 |
| 692 | SLV FO 1 | -0.0002937 | | -2936.9 | SLV FO 15 | -0.0002389 | | -2389 |
| 693 | SLV FO 13 | -0.0003003 | | -3002.9 | SLV FO 3 | -0.0002271 | | -2271.4 |
| 694 | SLV FO 1 | -0.0003193 | | -3192.6 | SLV FO 15 | -0.0002108 | | -2108.4 |
| 695 | SLV FO 13 | -0.0003207 | | -3207 | SLV FO 3 | -0.000211 | | -2109.7 |
| 696 | SLV FO 5 | -0.0002853 | | -2852.7 | SLV FO 15 | -0.0002632 | | -2631.7 |
| 697 | SLV FO 13 | -0.0002904 | | -2904.4 | SLV FO 3 | -0.0002505 | | -2505.1 |
| 698 | SLV FO 1 | -0.0003077 | | -3076.6 | SLV FO 15 | -0.0002182 | | -2182.3 |
| 699 | SLV FO 1 | -0.0002997 | | -2996.6 | SLV FO 15 | -0.0002277 | | -2277.1 |

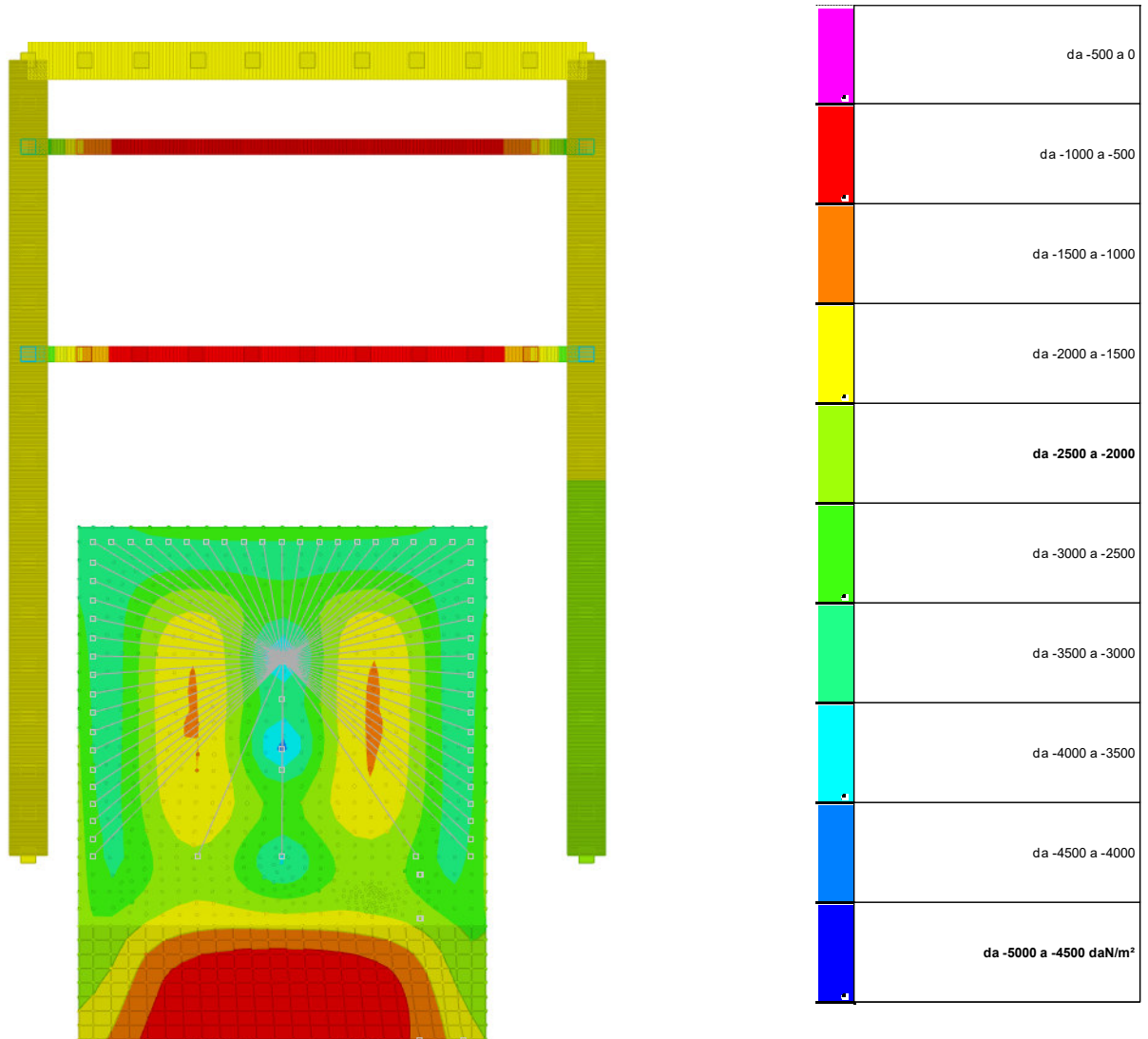
| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 700 | SLV FO 13 | -0.0002854 | | -2854.2 | SLV FO 3 | -0.0002623 | | -2623.5 |
| 701 | SLV FO 9 | -0.0002841 | | -2841.2 | SLV FO 7 | -0.0002669 | | -2669.4 |
| 702 | SLV FO 3 | -0.0004148 | | -4147.9 | SLV FO 13 | -0.0001616 | | -1616.4 |
| 703 | SLV FO 15 | -0.0004185 | | -4185 | SLV FO 1 | -0.0001612 | | -1611.7 |
| 704 | SLV FO 15 | -0.000455 | | -4550 | SLV FO 1 | -0.0000774 | | -773.6 |
| 705 | SLV FO 3 | -0.0004505 | | -4505.3 | SLV FO 13 | -0.0000763 | | -762.6 |
| 706 | SLV FO 3 | -0.0004431 | | -4431 | SLV FO 13 | -0.0001161 | | -1161.1 |
| 707 | SLV FO 15 | -0.000447 | | -4469.8 | SLV FO 1 | -0.0001167 | | -1167.3 |
| 708 | SLV FO 3 | -0.000394 | | -3940.4 | SLV FO 13 | -0.0001761 | | -1760.6 |
| 709 | SLV FO 15 | -0.000397 | | -3970.3 | SLV FO 1 | -0.0001757 | | -1757.3 |
| 710 | SLV FO 3 | -0.0003752 | | -3751.5 | SLV FO 13 | -0.0001896 | | -1895.5 |
| 711 | SLV FO 15 | -0.0003781 | | -3780.8 | SLV FO 1 | -0.000189 | | -1889.9 |
| 712 | SLV FO 3 | -0.0003588 | | -3587.5 | SLV FO 13 | -0.0002025 | | -2024.6 |
| 713 | SLV FO 3 | -0.0003181 | | -3180.8 | SLV FO 13 | -0.0002421 | | -2420.8 |
| 714 | SLV FO 3 | -0.0003066 | | -3065.8 | SLV FO 13 | -0.0002555 | | -2554.7 |
| 715 | SLV FO 3 | -0.000344 | | -3440.2 | SLV FO 13 | -0.0002154 | | -2153.6 |
| 716 | SLV FO 3 | -0.0003304 | | -3304.4 | SLV FO 13 | -0.0002286 | | -2286.3 |
| 717 | SLV FO 15 | -0.0003619 | | -3618.6 | SLV FO 1 | -0.0002015 | | -2014.9 |
| 718 | SLV FO 15 | -0.0003466 | | -3465.9 | SLV FO 1 | -0.0002146 | | -2145.7 |
| 719 | SLV FO 15 | -0.0003202 | | -3202.2 | SLV FO 1 | -0.0002409 | | -2408.5 |
| 720 | SLV FO 15 | -0.0003329 | | -3329.1 | SLV FO 1 | -0.0002275 | | -2275.3 |
| 721 | SLV FO 3 | -0.0002953 | | -2953.3 | SLV FO 13 | -0.000268 | | -2680.5 |
| 722 | SLV FO 15 | -0.0003085 | | -3084.9 | SLV FO 1 | -0.0002538 | | -2537.6 |
| 723 | SLV FO 15 | -0.0002966 | | -2966.1 | SLV FO 1 | -0.0002669 | | -2669 |
| 724 | SLV FO 11 | -0.0002887 | | -2887.2 | SLV FO 5 | -0.0002761 | | -2760.5 |
| 725 | SLV FO 15 | -0.000465 | | -4650.5 | SLV FO 1 | -0.0000729 | | -729.1 |
| 726 | SLV FO 3 | -0.0004605 | | -4605.5 | SLV FO 13 | -0.0000721 | | -720.6 |
| 727 | SLV FO 3 | -0.0004528 | | -4528 | SLV FO 13 | -0.0000981 | | -981.4 |
| 728 | SLV FO 3 | -0.0004334 | | -4334.4 | SLV FO 13 | -0.0001207 | | -1207.4 |
| 729 | SLV FO 3 | -0.0004109 | | -4108.9 | SLV FO 13 | -0.0001358 | | -1357.7 |
| 730 | SLV FO 3 | -0.000389 | | -3889.7 | SLV FO 13 | -0.0001487 | | -1486.6 |
| 731 | SLV FO 3 | -0.0003684 | | -3683.9 | SLV FO 13 | -0.0001614 | | -1614.5 |
| 732 | SLV FO 3 | -0.0003491 | | -3491.4 | SLV FO 13 | -0.0001747 | | -1747.3 |
| 733 | SLV FO 3 | -0.0003311 | | -3310.8 | SLV FO 13 | -0.0001887 | | -1887 |
| 734 | SLV FO 3 | -0.000314 | | -3140.3 | SLV FO 13 | -0.0002033 | | -2033.5 |
| 735 | SLV FO 7 | -0.0002983 | | -2982.7 | SLV FO 13 | -0.0002185 | | -2185.1 |
| 736 | SLV FO 7 | -0.0002929 | | -2929.2 | SLV FO 9 | -0.000225 | | -2250 |
| 737 | SLV FO 11 | -0.0002881 | | -2881.3 | SLV FO 5 | -0.0002289 | | -2288.7 |
| 738 | SLV FO 11 | -0.0002926 | | -2925.7 | SLV FO 5 | -0.0002238 | | -2237.8 |
| 739 | SLV FO 15 | -0.0002992 | | -2991.7 | SLV FO 1 | -0.0002177 | | -2177.4 |
| 740 | SLV FO 15 | -0.0003157 | | -3157.3 | SLV FO 1 | -0.0002027 | | -2027.1 |
| 741 | SLV FO 15 | -0.000333 | | -3330.3 | SLV FO 1 | -0.0001882 | | -1881.9 |
| 742 | SLV FO 15 | -0.0003514 | | -3513.6 | SLV FO 1 | -0.0001743 | | -1743.3 |
| 743 | SLV FO 15 | -0.0003709 | | -3708.7 | SLV FO 1 | -0.0001611 | | -1611.5 |
| 744 | SLV FO 15 | -0.0003917 | | -3917.4 | SLV FO 1 | -0.0001485 | | -1484.9 |
| 745 | SLV FO 15 | -0.000414 | | -4140.2 | SLV FO 1 | -0.0001357 | | -1357.4 |
| 746 | SLV FO 15 | -0.000437 | | -4370.1 | SLV FO 1 | -0.0001209 | | -1209.2 |
| 747 | SLV FO 15 | -0.0004569 | | -4568.8 | SLV FO 1 | -0.0000986 | | -986.4 |
| 748 | SLV FO 3 | -0.0004615 | | -4614.6 | SLV FO 13 | -0.0000587 | | -587.5 |
| 749 | SLV FO 3 | -0.0004514 | | -4514.5 | SLV FO 13 | -0.0000784 | | -783.8 |
| 750 | SLV FO 3 | -0.0004292 | | -4292 | SLV FO 13 | -0.0000905 | | -904.6 |
| 751 | SLV FO 3 | -0.0004012 | | -4012.2 | SLV FO 13 | -0.0000921 | | -920.9 |
| 752 | SLV FO 3 | -0.0003736 | | -3736.4 | SLV FO 13 | -0.0000936 | | -935.5 |
| 753 | SLV FO 3 | -0.0003479 | | -3479.2 | SLV FO 13 | -0.0000988 | | -987.9 |
| 754 | SLV FO 3 | -0.0003241 | | -3240.7 | SLV FO 13 | -0.0001081 | | -1081.1 |
| 755 | SLV FO 3 | -0.0003019 | | -3019.3 | SLV FO 13 | -0.0001208 | | -1208.3 |
| 756 | SLV FO 7 | -0.0002876 | | -2876.2 | SLV FO 9 | -0.0001346 | | -1345.6 |
| 757 | SLV FO 7 | -0.0002807 | | -2806.9 | SLV FO 9 | -0.0001378 | | -1378.3 |
| 758 | SLV FO 7 | -0.0002744 | | -2743.5 | SLV FO 9 | -0.0001422 | | -1422 |
| 759 | SLV FO 11 | -0.0002687 | | -2687 | SLV FO 5 | -0.0001467 | | -1466.6 |
| 760 | SLV FO 11 | -0.0002739 | | -2739.3 | SLV FO 5 | -0.0001407 | | -1406.9 |
| 761 | SLV FO 11 | -0.0002795 | | -2794.7 | SLV FO 5 | -0.0001352 | | -1351.9 |
| 762 | SLV FO 11 | -0.0002856 | | -2856.2 | SLV FO 5 | -0.0001308 | | -1308.2 |
| 763 | SLV FO 15 | -0.0003042 | | -3041.7 | SLV FO 1 | -0.00012 | | -1200.5 |
| 764 | SLV FO 15 | -0.0003266 | | -3265.8 | SLV FO 1 | -0.0001074 | | -1074.5 |
| 765 | SLV FO 15 | -0.0003507 | | -3507.1 | SLV FO 1 | -0.0000982 | | -982.4 |
| 766 | SLV FO 15 | -0.0003767 | | -3767 | SLV FO 1 | -0.0000931 | | -931.2 |
| 767 | SLV FO 15 | -0.0004046 | | -4045.8 | SLV FO 1 | -0.0000918 | | -918.2 |
| 768 | SLV FO 15 | -0.0004329 | | -4329.3 | SLV FO 1 | -0.0000904 | | -904.4 |
| 769 | SLV FO 15 | -0.0004556 | | -4556.2 | SLV FO 1 | -0.0000787 | | -787.1 |
| 770 | SLV FO 15 | -0.000466 | | -4660.2 | SLV FO 1 | -0.0000594 | | -594 |
| 771 | SLV FO 9 | -0.0002334 | | -2333.5 | SLV FO 7 | -0.0001836 | | -1836.3 |
| 772 | SLV FO 13 | -0.0002415 | | -2415.3 | SLV FO 7 | -0.0001912 | | -1912 |
| 773 | SLV FO 13 | -0.0002346 | | -2346 | SLV FO 3 | -0.0001801 | | -1800.9 |
| 774 | SLV FO 13 | -0.0002045 | | -2045.1 | SLV FO 3 | -0.0001601 | | -1600.7 |
| 775 | SLV FO 13 | -0.000175 | | -1750.5 | SLV FO 3 | -0.0001431 | | -1431.3 |
| 776 | SLV FO 13 | -0.0001527 | | -1527.4 | SLV FO 3 | -0.0001309 | | -1309.5 |
| 777 | SLV FO 13 | -0.0001374 | | -1374 | SLV FO 3 | -0.0001227 | | -1226.7 |
| 778 | SLV FO 13 | -0.0001272 | | -1272.5 | SLV FO 7 | -0.000117 | | -1170.4 |
| 779 | SLV FO 9 | -0.000121 | | -1210.5 | SLV FO 7 | -0.0001128 | | -1128.1 |
| 780 | SLV FO 9 | -0.0001173 | | -1172.9 | SLV FO 7 | -0.0001101 | | -1101.3 |
| 781 | SLV FO 9 | -0.0001151 | | -1151 | SLV FO 7 | -0.0001086 | | -1086.3 |
| 782 | SLV FO 9 | -0.0001141 | | -1140.9 | SLV FO 7 | -0.0001081 | | -1080.9 |
| 783 | SLV FO 5 | -0.0001142 | | -1141.5 | SLV FO 11 | -0.0001083 | | -1083.3 |
| 784 | SLV FO 5 | -0.0001154 | | -1154.4 | SLV FO 11 | -0.0001092 | | -1091.9 |
| 785 | SLV FO 5 | -0.0001179 | | -1179 | SLV FO 11 | -0.000111 | | -1110.5 |
| 786 | SLV FO 5 | -0.0001219 | | -1218.8 | SLV FO 11 | -0.0001141 | | -1141.4 |
| 787 | SLV FO 5 | -0.0001277 | | -1277.5 | SLV FO 11 | -0.0001186 | | -1186.4 |
| 788 | SLV FO 1 | -0.000136 | | -1360.3 | SLV FO 15 | -0.000124 | | -1240.1 |
| 789 | SLV FO 1 | -0.0001477 | | -1477.2 | SLV FO 15 | -0.0001304 | | -1304.1 |
| 790 | SLV FO 1 | -0.0001642 | | -1642.3 | SLV FO 15 | -0.0001392 | | -1392.4 |
| 791 | SLV FO 1 | -0.0001871 | | -1870.8 | SLV FO 15 | -0.0001517 | | -1517.2 |
| 792 | SLV FO 1 | -0.0002157 | | -2156.6 | SLV FO 15 | -0.0001684 | | -1683.7 |
| 793 | SLV FO 1 | -0.0002436 | | -2435.9 | SLV FO 15 | -0.0001876 | | -1875.9 |
| 794 | SLV FO 5 | -0.0002534 | | -2534 | SLV FO 11 | -0.0002014 | | -2013.6 |
| 795 | SLV FO 5 | -0.0002498 | | -2497.9 | SLV FO 11 | -0.0001976 | | -1976.4 |
| 861 | SLV FO 9 | -0.0002326 | | -2325.7 | SLV FO 7 | -0.0001763 | | -1762.8 |
| 862 | SLV FO 13 | -0.0002402 | | -2402.1 | SLV FO 3 | -0.0001816 | | -1815.7 |
| 863 | SLV FO 13 | -0.000231 | | -2310.2 | SLV FO 3 | -0.0001653 | | -1652.8 |
| 864 | SLV FO 13 | -0.0001959 | | -1959 | SLV FO 3 | -0.0001423 | | -1422.7 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 865 | SLV FO 13 | -0.0001597 | | -1597.3 | SLV FO 3 | -0.0001223 | | -1223.1 |
| 866 | SLV FO 13 | -0.0001316 | | -1316.5 | SLV FO 3 | -0.0001079 | | -1079 |
| 867 | SLV FO 13 | -0.0001126 | | -1125.6 | SLV FO 3 | -0.0000984 | | -983.7 |
| 868 | SLV FO 13 | -0.0001004 | | -1004.3 | SLV FO 3 | -0.0000923 | | -922.7 |
| 869 | SLV FO 15 | -0.0000931 | | -931.1 | SLV FO 1 | -0.0000882 | | -882.1 |
| 870 | SLV FO 15 | -0.0000886 | | -886.5 | SLV FO 1 | -0.0000856 | | -856 |
| 871 | SLV FO 15 | -0.0000859 | | -859.4 | SLV FO 1 | -0.0000841 | | -841.1 |
| 872 | SLV FO 11 | -0.0000846 | | -846.2 | SLV FO 5 | -0.0000835 | | -834.7 |
| 873 | SLV FO 7 | -0.0000846 | | -845.7 | SLV FO 9 | -0.0000836 | | -835.6 |
| 874 | SLV FO 3 | -0.0000857 | | -857.1 | SLV FO 13 | -0.0000844 | | -844.1 |
| 875 | SLV FO 3 | -0.0000883 | | -883.4 | SLV FO 13 | -0.0000886 | | -860.1 |
| 876 | SLV FO 3 | -0.0000925 | | -925.3 | SLV FO 13 | -0.0000887 | | -886.9 |
| 877 | SLV FO 3 | -0.0000989 | | -988.6 | SLV FO 13 | -0.0000926 | | -926.2 |
| 878 | SLV FO 1 | -0.0001087 | | -1087.3 | SLV FO 15 | -0.0000979 | | -979 |
| 879 | SLV FO 1 | -0.0001237 | | -1236.7 | SLV FO 15 | -0.0001055 | | -1054.6 |
| 880 | SLV FO 1 | -0.0001455 | | -1455.1 | SLV FO 15 | -0.0001165 | | -1164.6 |
| 881 | SLV FO 1 | -0.0001751 | | -1750.7 | SLV FO 15 | -0.000132 | | -1319.6 |
| 882 | SLV FO 1 | -0.0002099 | | -2098.7 | SLV FO 15 | -0.0001519 | | -1518.9 |
| 883 | SLV FO 1 | -0.0002412 | | -2412.4 | SLV FO 15 | -0.0001737 | | -1737.2 |
| 884 | SLV FO 1 | -0.0002511 | | -2511 | SLV FO 15 | -0.0001905 | | -1905.2 |
| 885 | SLV FO 5 | -0.0002499 | | -2498.8 | SLV FO 11 | -0.000191 | | -1909.9 |
| 945 | SLV FO 9 | -0.0002314 | | -2313.7 | SLV FO 7 | -0.000169 | | -1689.8 |
| 946 | SLV FO 13 | -0.0002373 | | -2373.1 | SLV FO 3 | -0.0001689 | | -1688.9 |
| 947 | SLV FO 13 | -0.0002243 | | -2243 | SLV FO 3 | -0.0001505 | | -1504.5 |
| 948 | SLV FO 13 | -0.0001867 | | -1866.8 | SLV FO 3 | -0.0001267 | | -1266.6 |
| 949 | SLV FO 13 | -0.0001474 | | -1474.1 | SLV FO 3 | -0.0001059 | | -1059.1 |
| 950 | SLV FO 15 | -0.0001162 | | -1161.8 | SLV FO 1 | -0.0000907 | | -907.1 |
| 951 | SLV FO 15 | -0.0000959 | | -958.7 | SLV FO 1 | -0.0000796 | | -796.2 |
| 952 | SLV FO 15 | -0.0000831 | | -830.8 | SLV FO 1 | -0.0000729 | | -729.5 |
| 953 | SLV FO 11 | -0.0000764 | | -763.6 | SLV FO 5 | -0.0000683 | | -682.6 |
| 954 | SLV FO 11 | -0.0000729 | | -729.2 | SLV FO 5 | -0.0000653 | | -652.9 |
| 955 | SLV FO 11 | -0.000071 | | -709.9 | SLV FO 5 | -0.0000638 | | -637.6 |
| 956 | SLV FO 11 | -0.0000701 | | -700.9 | SLV FO 5 | -0.0000631 | | -631.4 |
| 957 | SLV FO 7 | -0.00007 | | -700.4 | SLV FO 9 | -0.0000632 | | -632.2 |
| 958 | SLV FO 7 | -0.0000709 | | -709.2 | SLV FO 9 | -0.0000639 | | -638.5 |
| 959 | SLV FO 7 | -0.0000728 | | -727.6 | SLV FO 9 | -0.0000653 | | -653.5 |
| 960 | SLV FO 7 | -0.0000759 | | -759.4 | SLV FO 9 | -0.0000681 | | -680.8 |
| 961 | SLV FO 7 | -0.0000811 | | -811.3 | SLV FO 13 | -0.0000727 | | -727.4 |
| 962 | SLV FO 3 | -0.0000917 | | -917 | SLV FO 13 | -0.0000784 | | -784 |
| 963 | SLV FO 3 | -0.0001084 | | -1083.6 | SLV FO 13 | -0.0000874 | | -874.5 |
| 964 | SLV FO 1 | -0.0001334 | | -1334.1 | SLV FO 15 | -0.0001002 | | -1002.3 |
| 965 | SLV FO 1 | -0.0001668 | | -1668.1 | SLV FO 15 | -0.0001171 | | -1171.3 |
| 966 | SLV FO 1 | -0.0002041 | | -2040.8 | SLV FO 15 | -0.0001381 | | -1380.7 |
| 967 | SLV FO 1 | -0.0002364 | | -2363.6 | SLV FO 15 | -0.0001603 | | -1602.9 |
| 968 | SLV FO 1 | -0.0002486 | | -2486.2 | SLV FO 15 | -0.0001782 | | -1781.9 |
| 969 | SLV FO 5 | -0.0002491 | | -2491.3 | SLV FO 11 | -0.000184 | | -1840 |
| 986 | SLV FO 9 | -0.0002297 | | -2296.6 | SLV FO 7 | -0.0001614 | | -1613.9 |
| 987 | SLV FO 13 | -0.0002328 | | -2328.3 | SLV FO 3 | -0.0001557 | | -1556.7 |
| 988 | SLV FO 13 | -0.0002152 | | -2151.6 | SLV FO 3 | -0.0001361 | | -1361 |
| 989 | SLV FO 13 | -0.0001765 | | -1765.3 | SLV FO 3 | -0.0001132 | | -1132.3 |
| 990 | SLV FO 13 | -0.0001369 | | -1368.8 | SLV FO 3 | -0.0000936 | | -935.7 |
| 991 | SLV FO 15 | -0.0001063 | | -1063.1 | SLV FO 1 | -0.000078 | | -780.4 |
| 992 | SLV FO 15 | -0.0000857 | | -856.6 | SLV FO 1 | -0.0000674 | | -674.2 |
| 993 | SLV FO 11 | -0.0000735 | | -734.8 | SLV FO 5 | -0.0000605 | | -605.2 |
| 994 | SLV FO 11 | -0.0000679 | | -679.3 | SLV FO 5 | -0.0000555 | | -555.3 |
| 995 | SLV FO 11 | -0.0000649 | | -649 | SLV FO 5 | -0.0000531 | | -531.2 |
| 996 | SLV FO 11 | -0.0000634 | | -633.7 | SLV FO 5 | -0.0000521 | | -520.8 |
| 997 | SLV FO 11 | -0.0000627 | | -627.5 | SLV FO 5 | -0.0000517 | | -517.4 |
| 998 | SLV FO 11 | -0.0000627 | | -627.2 | SLV FO 5 | -0.0000518 | | -518.1 |
| 999 | SLV FO 7 | -0.0000633 | | -633.5 | SLV FO 9 | -0.0000522 | | -522 |
| 1000 | SLV FO 7 | -0.0000648 | | -648.2 | SLV FO 9 | -0.0000532 | | -532.2 |
| 1001 | SLV FO 7 | -0.0000677 | | -676.6 | SLV FO 9 | -0.0000555 | | -554.6 |
| 1002 | SLV FO 7 | -0.0000728 | | -727.6 | SLV FO 9 | -0.00006 | | -599.7 |
| 1003 | SLV FO 3 | -0.0000825 | | -825.5 | SLV FO 13 | -0.0000668 | | -667.9 |
| 1004 | SLV FO 3 | -0.0001005 | | -1005 | SLV FO 13 | -0.000076 | | -760.2 |
| 1005 | SLV FO 1 | -0.0001261 | | -1261.2 | SLV FO 15 | -0.00009 | | -899.6 |
| 1006 | SLV FO 1 | -0.0001606 | | -1605.6 | SLV FO 15 | -0.0001066 | | -1065.8 |
| 1007 | SLV FO 1 | -0.0001977 | | -1977.3 | SLV FO 15 | -0.0001266 | | -1266.1 |
| 1008 | SLV FO 1 | -0.0002296 | | -2296.3 | SLV FO 15 | -0.0001476 | | -1476 |
| 1009 | SLV FO 1 | -0.0002447 | | -2446.9 | SLV FO 15 | -0.0001655 | | -1654.6 |
| 1010 | SLV FO 5 | -0.0002478 | | -2477.6 | SLV FO 11 | -0.0001766 | | -1766.3 |
| 1080 | SLV FO 13 | -0.00023 | | -2300.2 | SLV FO 7 | -0.0001528 | | -1528.2 |
| 1081 | SLV FO 13 | -0.0002269 | | -2269.2 | SLV FO 3 | -0.000142 | | -1419.6 |
| 1082 | SLV FO 13 | -0.0002047 | | -2047.1 | SLV FO 3 | -0.0001224 | | -1224.1 |
| 1083 | SLV FO 13 | -0.000166 | | -1660 | SLV FO 3 | -0.0001016 | | -1016 |
| 1084 | SLV FO 13 | -0.0001276 | | -1276 | SLV FO 3 | -0.0000842 | | -842.1 |
| 1085 | SLV FO 15 | -0.000099 | | -989.7 | SLV FO 1 | -0.0000697 | | -697.3 |
| 1086 | SLV FO 15 | -0.0000793 | | -792.9 | SLV FO 1 | -0.0000603 | | -603.3 |
| 1087 | SLV FO 11 | -0.0000689 | | -689.1 | SLV FO 5 | -0.0000533 | | -533.3 |
| 1088 | SLV FO 11 | -0.000064 | | -639.9 | SLV FO 5 | -0.0000491 | | -490.6 |
| 1089 | SLV FO 11 | -0.0000615 | | -614.9 | SLV FO 5 | -0.0000473 | | -472.6 |
| 1090 | SLV FO 11 | -0.0000604 | | -603.7 | SLV FO 5 | -0.0000467 | | -466.9 |
| 1091 | SLV FO 11 | -0.00006 | | -600 | SLV FO 5 | -0.0000466 | | -465.9 |
| 1092 | SLV FO 11 | -0.00006 | | -600.4 | SLV FO 5 | -0.0000466 | | -466.5 |
| 1093 | SLV FO 7 | -0.0000605 | | -604.8 | SLV FO 9 | -0.0000469 | | -468.9 |
| 1094 | SLV FO 7 | -0.0000617 | | -617 | SLV FO 9 | -0.0000476 | | -475.7 |
| 1095 | SLV FO 7 | -0.0000643 | | -643 | SLV FO 9 | -0.0000495 | | -494.6 |
| 1096 | SLV FO 7 | -0.0000693 | | -692.8 | SLV FO 9 | -0.0000538 | | -537.8 |
| 1097 | SLV FO 3 | -0.0000785 | | -784.8 | SLV FO 13 | -0.0000612 | | -611.7 |
| 1098 | SLV FO 3 | -0.0000968 | | -967.9 | SLV FO 13 | -0.0000701 | | -701.3 |
| 1099 | SLV FO 3 | -0.0001222 | | -1221.9 | SLV FO 13 | -0.0000837 | | -837 |
| 1100 | SLV FO 1 | -0.0001557 | | -1557.1 | SLV FO 15 | -0.0000991 | | -991.1 |
| 1101 | SLV FO 1 | -0.0001913 | | -1913.4 | SLV FO 15 | -0.000117 | | -1170.3 |
| 1102 | SLV FO 1 | -0.0002221 | | -2221.2 | SLV FO 15 | -0.0001357 | | -1357.2 |
| 1103 | SLV FO 1 | -0.0002395 | | -2394.8 | SLV FO 15 | -0.0001524 | | -1524.2 |
| 1104 | SLV FO 1 | -0.0002458 | | -2458.3 | SLV FO 15 | -0.0001664 | | -1664.1 |
| 1177 | SLV FO 13 | -0.0002285 | | -2285 | SLV FO 3 | -0.0001401 | | -1401.3 |
| 1178 | SLV FO 13 | -0.0002197 | | -2197 | SLV FO 3 | -0.0001279 | | -1278.6 |
| 1179 | SLV FO 13 | -0.0001937 | | -1937 | SLV FO 3 | -0.0001093 | | -1093.1 |
| 1180 | SLV FO 13 | -0.0001556 | | -1555.9 | SLV FO 3 | -0.0000912 | | -911.8 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 1181 | SLV FO 13 | -0.0001192 | | -1191.6 | SLV FO 3 | -0.0000765 | | -765 |
| 1182 | SLV FO 15 | -0.0000929 | | -929.5 | SLV FO 1 | -0.0000638 | | -637.7 |
| 1183 | SLV FO 15 | -0.0000748 | | -748.4 | SLV FO 1 | -0.000056 | | -559.7 |
| 1184 | SLV FO 11 | -0.0000664 | | -663.8 | SLV FO 5 | -0.0000494 | | -494 |
| 1185 | SLV FO 11 | -0.0000623 | | -622.8 | SLV FO 5 | -0.000046 | | -460 |
| 1186 | SLV FO 11 | -0.0000604 | | -603.8 | SLV FO 5 | -0.0000449 | | -448.6 |
| 1187 | SLV FO 11 | -0.0000597 | | -596.8 | SLV FO 5 | -0.0000447 | | -447.2 |
| 1188 | SLV FO 11 | -0.0000595 | | -595.5 | SLV FO 5 | -0.0000449 | | -448.5 |
| 1189 | SLV FO 11 | -0.0000597 | | -596.7 | SLV FO 5 | -0.0000449 | | -449.3 |
| 1190 | SLV FO 11 | -0.00006 | | -600.3 | SLV FO 5 | -0.0000451 | | -450.7 |
| 1191 | SLV FO 7 | -0.0000611 | | -610.7 | SLV FO 9 | -0.0000456 | | -455.6 |
| 1192 | SLV FO 7 | -0.0000635 | | -635.2 | SLV FO 9 | -0.0000472 | | -472.3 |
| 1193 | SLV FO 7 | -0.0000684 | | -684.1 | SLV FO 9 | -0.0000514 | | -514 |
| 1194 | SLV FO 3 | -0.0000773 | | -772.6 | SLV FO 13 | -0.000059 | | -590.2 |
| 1195 | SLV FO 3 | -0.0000956 | | -956.2 | SLV FO 13 | -0.0000676 | | -675.8 |
| 1196 | SLV FO 3 | -0.0001205 | | -1205.2 | SLV FO 13 | -0.0000802 | | -802.5 |
| 1197 | SLV FO 1 | -0.0001524 | | -1524.5 | SLV FO 15 | -0.0000938 | | -937.9 |
| 1198 | SLV FO 1 | -0.0001859 | | -1858.7 | SLV FO 15 | -0.000109 | | -1090.1 |
| 1199 | SLV FO 1 | -0.0002149 | | -2148.7 | SLV FO 15 | -0.0001248 | | -1247.9 |
| 1200 | SLV FO 1 | -0.0002332 | | -2332.3 | SLV FO 15 | -0.0001393 | | -1392.6 |
| 1201 | SLV FO 1 | -0.0002446 | | -2445.6 | SLV FO 15 | -0.0001534 | | -1533.8 |
| 1275 | SLV FO 13 | -0.0002242 | | -2241.6 | SLV FO 3 | -0.0001259 | | -1259.2 |
| 1276 | SLV FO 13 | -0.0002111 | | -2111.3 | SLV FO 3 | -0.0001135 | | -1135.3 |
| 1277 | SLV FO 13 | -0.0001827 | | -1827.3 | SLV FO 3 | -0.0000966 | | -966.3 |
| 1278 | SLV FO 13 | -0.0001456 | | -1456.2 | SLV FO 3 | -0.0000813 | | -812.6 |
| 1279 | SLV FO 15 | -0.0001114 | | -1113.7 | SLV FO 1 | -0.000069 | | -690.2 |
| 1280 | SLV FO 15 | -0.0000872 | | -872.1 | SLV FO 1 | -0.0000584 | | -584.2 |
| 1281 | SLV FO 15 | -0.0000708 | | -707.8 | SLV FO 1 | -0.0000523 | | -523.4 |
| 1282 | SLV FO 11 | -0.0000643 | | -642.7 | SLV FO 5 | -0.0000465 | | -464.6 |
| 1283 | SLV FO 11 | -0.0000611 | | -611.1 | SLV FO 5 | -0.0000441 | | -440.7 |
| 1284 | SLV FO 11 | -0.0000599 | | -598.7 | SLV FO 5 | -0.0000436 | | -436.4 |
| 1285 | SLV FO 7 | -0.0000596 | | -596.3 | SLV FO 9 | -0.000044 | | -439.7 |
| 1286 | SLV FO 11 | -0.0000598 | | -597.6 | SLV FO 5 | -0.0000443 | | -443.3 |
| 1287 | SLV FO 11 | -0.00006 | | -600 | SLV FO 5 | -0.0000445 | | -444.6 |
| 1288 | SLV FO 11 | -0.0000603 | | -603.4 | SLV FO 5 | -0.0000445 | | -444.9 |
| 1289 | SLV FO 7 | -0.0000612 | | -612.1 | SLV FO 9 | -0.0000449 | | -448.8 |
| 1290 | SLV FO 7 | -0.0000636 | | -635.6 | SLV FO 9 | -0.0000464 | | -463.7 |
| 1291 | SLV FO 7 | -0.0000684 | | -684.2 | SLV FO 9 | -0.0000505 | | -504.6 |
| 1292 | SLV FO 3 | -0.0000772 | | -772.2 | SLV FO 13 | -0.0000583 | | -582.6 |
| 1293 | SLV FO 3 | -0.0000961 | | -960.7 | SLV FO 13 | -0.0000667 | | -666.9 |
| 1294 | SLV FO 3 | -0.0001211 | | -1211 | SLV FO 13 | -0.0000787 | | -787.4 |
| 1295 | SLV FO 1 | -0.0001515 | | -1514.9 | SLV FO 15 | -0.0000901 | | -900.6 |
| 1296 | SLV FO 1 | -0.0001826 | | -1825.7 | SLV FO 15 | -0.0001025 | | -1024.5 |
| 1297 | SLV FO 1 | -0.0002095 | | -2094.6 | SLV FO 15 | -0.0001153 | | -1153.5 |
| 1298 | SLV FO 1 | -0.0002263 | | -2263.3 | SLV FO 15 | -0.0001265 | | -1265.5 |
| 1299 | SLV FO 1 | -0.000241 | | -2410.3 | SLV FO 15 | -0.00014 | | -1399.6 |
| 1308 | SLV FO 13 | -0.0002173 | | -2172.7 | SLV FO 3 | -0.0001114 | | -1114.4 |
| 1309 | SLV FO 13 | -0.0002021 | | -2020.6 | SLV FO 3 | -0.0000993 | | -992.6 |
| 1310 | SLV FO 13 | -0.0001724 | | -1724.1 | SLV FO 3 | -0.0000841 | | -840.9 |
| 1311 | SLV FO 13 | -0.0001359 | | -1359.3 | SLV FO 3 | -0.0000712 | | -711.8 |
| 1312 | SLV FO 15 | -0.0001034 | | -1034 | SLV FO 1 | -0.000061 | | -610.1 |
| 1313 | SLV FO 15 | -0.0000809 | | -809 | SLV FO 1 | -0.0000526 | | -525.7 |
| 1314 | SLV FO 11 | -0.0000666 | | -666.2 | SLV FO 5 | -0.0000477 | | -477.2 |
| 1315 | SLV FO 11 | -0.0000617 | | -617 | SLV FO 5 | -0.0000432 | | -431.7 |
| 1316 | SLV FO 11 | -0.0000596 | | -595.8 | SLV FO 5 | -0.0000419 | | -419.2 |
| 1317 | SLV FO 11 | -0.0000591 | | -591.1 | SLV FO 5 | -0.0000423 | | -423.2 |
| 1318 | SLV FO 7 | -0.0000595 | | -594.5 | SLV FO 9 | -0.0000431 | | -430.9 |
| 1319 | SLV FO 7 | -0.0000598 | | -598.1 | SLV FO 9 | -0.0000438 | | -437.9 |
| 1320 | SLV FO 11 | -0.0000602 | | -601.6 | SLV FO 5 | -0.000044 | | -439.7 |
| 1321 | SLV FO 11 | -0.0000605 | | -604.8 | SLV FO 5 | -0.0000439 | | -438.7 |
| 1322 | SLV FO 7 | -0.0000611 | | -611.5 | SLV FO 9 | -0.0000441 | | -441.3 |
| 1323 | SLV FO 7 | -0.0000634 | | -633.7 | SLV FO 9 | -0.0000454 | | -454 |
| 1324 | SLV FO 7 | -0.0000682 | | -681.9 | SLV FO 9 | -0.0000494 | | -493.6 |
| 1325 | SLV FO 3 | -0.0000771 | | -770.7 | SLV FO 13 | -0.0000574 | | -574.3 |
| 1326 | SLV FO 3 | -0.0000972 | | -972.3 | SLV FO 13 | -0.0000661 | | -661 |
| 1327 | SLV FO 1 | -0.0001251 | | -1250.7 | SLV FO 15 | -0.0000788 | | -788.2 |
| 1328 | SLV FO 1 | -0.0001525 | | -1525.3 | SLV FO 15 | -0.0000867 | | -867.3 |
| 1329 | SLV FO 1 | -0.0001822 | | -1821.7 | SLV FO 15 | -0.0000966 | | -966 |
| 1330 | SLV FO 1 | -0.0002094 | | -2094.4 | SLV FO 15 | -0.0001086 | | -1085.6 |
| 1331 | SLV FO 1 | -0.0002201 | | -2200.7 | SLV FO 15 | -0.0001147 | | -1147.3 |
| 1332 | SLV FO 1 | -0.000236 | | -2360.2 | SLV FO 15 | -0.0001272 | | -1271.7 |
| 1355 | SLV FO 9 | -0.0023385 | | -1707.1 | SLV FO 3 | -0.0022923 | | -1673.4 |
| 1361 | SLV FO 5 | -0.0028062 | | -2048.5 | SLV FO 15 | -0.0027707 | | -2022.6 |
| 1366 | SLV FO 9 | -0.002359 | | -1722.1 | SLV FO 3 | -0.0023097 | | -1686.1 |
| 1367 | SLV FO 5 | -0.0027717 | | -2023.3 | SLV FO 15 | -0.0027376 | | -1998.5 |
| 1372 | SLV FO 11 | -0.0023774 | | -1735.5 | SLV FO 1 | -0.0023253 | | -1697.5 |
| 1376 | SLV FO 7 | -0.0027378 | | -1998.6 | SLV FO 13 | -0.0027049 | | -1974.6 |
| 1382 | SLV FO 7 | -0.0023963 | | -1749.3 | SLV FO 13 | -0.0023344 | | -1704.1 |
| 1383 | SLV FO 7 | -0.0026956 | | -1967.8 | SLV FO 13 | -0.0026643 | | -1945 |
| 1391 | SLV FO 7 | -0.0024099 | | -1759.2 | SLV FO 13 | -0.0023403 | | -1708.4 |
| 1392 | SLV FO 11 | -0.0026567 | | -1939.4 | SLV FO 1 | -0.0026268 | | -1917.6 |
| 1400 | SLV FO 7 | -0.0024163 | | -1763.9 | SLV FO 13 | -0.0023436 | | -1710.8 |
| 1401 | SLV FO 11 | -0.0026197 | | -1912.3 | SLV FO 1 | -0.0025935 | | -1893.3 |
| 1406 | SLV FO 7 | -0.0024087 | | -1758.4 | SLV FO 13 | -0.0023407 | | -1708.7 |
| 1409 | SLV FO 11 | -0.0025746 | | -1879.4 | SLV FO 1 | -0.0025574 | | -1866.9 |
| 1431 | SLV FO 7 | -0.0023806 | | -1737.9 | SLV FO 13 | -0.0023268 | | -1698.6 |
| 1432 | SLV FO 15 | -0.0025124 | | -1834.1 | SLV FO 5 | -0.002509 | | -1831.6 |
| 1433 | SLV FO 7 | -0.002341 | | -1708.9 | SLV FO 13 | -0.0023071 | | -1684.2 |
| 1434 | SLV FO 15 | -0.0024592 | | -1795.2 | SLV FO 5 | -0.0024375 | | -1779.4 |
| 1435 | SLV FO 7 | -0.0022992 | | -1678.4 | SLV FO 13 | -0.0022859 | | -1668.7 |
| 1436 | SLV FO 15 | -0.002408 | | -1757.8 | SLV FO 5 | -0.0023688 | | -1729.3 |
| 1437 | SLV FO 3 | -0.0022729 | | -3409.3 | SLV FO 9 | -0.0022558 | | -3383.8 |
| 1438 | SLV FO 3 | -0.0008541 | | -1281.2 | SLV FO 9 | -0.0008468 | | -1270.2 |
| 1439 | SLV FO 7 | -0.0004153 | | -622.9 | SLV FO 13 | -0.0004146 | | -621.8 |
| 1440 | SLV FO 9 | -0.0004482 | | -672.3 | SLV FO 3 | -0.0004476 | | -671.4 |
| 1441 | SLV FO 13 | -0.0004966 | | -744.9 | SLV FO 3 | -0.0004964 | | -744.7 |
| 1442 | SLV FO 3 | -0.0005068 | | -760.1 | SLV FO 9 | -0.0005066 | | -759.9 |
| 1443 | SLV FO 5 | -0.0004958 | | -743.7 | SLV FO 15 | -0.0004956 | | -743.4 |
| 1444 | SLV FO 5 | -0.0004459 | | -668.8 | SLV FO 15 | -0.0004443 | | -666.4 |
| 1445 | SLV FO 11 | -0.0004172 | | -625.8 | SLV FO 1 | -0.0004148 | | -622.1 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 1446 | SLV FO 15 | -0.0008901 | -1335.1 | SLV FO 5 | -0.0008773 | -1316 |
| 1447 | SLV FO 15 | -0.0023601 | -3540.1 | SLV FO 5 | -0.0023083 | -3462.5 |
| 1448 | SLV FO 3 | -0.0022473 | -1640.6 | SLV FO 9 | -0.0022237 | -1623.3 |
| 1449 | SLV FO 15 | -0.0023139 | -1689.2 | SLV FO 5 | -0.0022576 | -1648.1 |
| 1450 | SLV FO 3 | -0.0022234 | -1623.1 | SLV FO 9 | -0.0021987 | -1605.1 |
| 1451 | SLV FO 15 | -0.0022722 | -1658.7 | SLV FO 5 | -0.0022179 | -1619.1 |
| 1452 | SLV FO 3 | -0.0022028 | -1608 | SLV FO 9 | -0.0021805 | -1591.7 |
| 1453 | SLV FO 15 | -0.0022359 | -1632.2 | SLV FO 5 | -0.002188 | -1597.3 |
| 1454 | SLV FO 3 | -0.0021846 | -3277 | SLV FO 9 | -0.0021666 | -3249.9 |
| 1455 | SLV FO 3 | -0.0008807 | -1321.1 | SLV FO 9 | -0.0008767 | -1315 |
| 1456 | SLV FO 7 | -0.0004299 | -644.9 | SLV FO 13 | -0.0004291 | -643.7 |
| 1457 | SLV FO 9 | -0.0004488 | -673.2 | SLV FO 3 | -0.0004483 | -672.4 |
| 1458 | SLV FO 9 | -0.0004953 | -742.9 | SLV FO 3 | -0.0004953 | -742.9 |
| 1459 | SLV FO 3 | -0.000506 | -759 | SLV FO 9 | -0.0005059 | -758.9 |
| 1460 | SLV FO 5 | -0.0004953 | -742.9 | SLV FO 15 | -0.0004952 | -742.8 |
| 1461 | SLV FO 5 | -0.0004489 | -673.3 | SLV FO 15 | -0.0004477 | -671.6 |
| 1462 | SLV FO 11 | -0.0004302 | -645.2 | SLV FO 1 | -0.0004285 | -642.7 |
| 1463 | SLV FO 15 | -0.0008854 | -1328 | SLV FO 5 | -0.0008769 | -1315.4 |
| 1464 | SLV FO 3 | -0.0022031 | -3304.7 | SLV FO 9 | -0.0021644 | -3246.6 |
| 1465 | SLV FO 13 | -0.002171 | -1584.8 | SLV FO 7 | -0.0021556 | -1573.6 |
| 1466 | SLV FO 1 | -0.0021762 | -1588.6 | SLV FO 11 | -0.0021462 | -1566.7 |
| 1467 | SLV FO 13 | -0.0021579 | -1575.3 | SLV FO 7 | -0.0021449 | -1565.8 |
| 1468 | SLV FO 13 | -0.0021448 | -1565.7 | SLV FO 7 | -0.0021382 | -1560.9 |
| 1469 | SLV FO 13 | -0.0021354 | -1558.9 | SLV FO 7 | -0.0021342 | -1557.9 |
| 1470 | SLV FO 9 | -0.002132 | -1556.3 | SLV FO 3 | -0.0021281 | -1553.5 |
| 1471 | SLV FO 9 | -0.0021291 | -1554.3 | SLV FO 3 | -0.0021237 | -1550.3 |
| 1472 | SLV FO 9 | -0.0021271 | -1552.8 | SLV FO 3 | -0.0021217 | -1548.9 |
| 1473 | SLV FO 5 | -0.0021265 | -1552.3 | SLV FO 15 | -0.0021228 | -1549.6 |
| 1474 | SLV FO 5 | -0.0021264 | -1552.3 | SLV FO 15 | -0.002126 | -1551.9 |
| 1475 | SLV FO 1 | -0.0021312 | -1555.8 | SLV FO 11 | -0.0021257 | -1551.7 |
| 1476 | SLV FO 1 | -0.0021388 | -1561.3 | SLV FO 11 | -0.0021261 | -1552.1 |
| 1477 | SLV FO 1 | -0.0021493 | -1569 | SLV FO 11 | -0.0021287 | -1553.9 |

6.4.5 Pressioni terreno in SLE/SLD



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLE/SLD.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.
Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.
uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]
Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Compressione estrema massima -4182.6 al nodo di indice 431, di coordinate x = 5.13, y = 7.73, z = -2.93, nel contesto SLE rara 10.
Spostamento estremo minimo -0.0028208 al nodo di indice 1376, di coordinate x = 13.2, y = 7.17, z = -0.13, nel contesto SLE rara 6.
Spostamento estremo massimo -0.0000478 al nodo di indice 1316, di coordinate x = 3.5, y = 0, z = -0.17, nel contesto SLO 5.

| Nodo | | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|------|-----------|------------------|---------|-----------|-------------------|---------|--|
| Ind. | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore | |
| 3 | SLE RA 10 | -0.0002306 | -2305.9 | SLE RA 12 | -0.0001855 | -1854.7 | |
| 4 | SLE RA 10 | -0.0002433 | -2433.2 | SLE RA 12 | -0.0001977 | -1977 | |
| 5 | SLE RA 10 | -0.0002365 | -2365.3 | SLE RA 12 | -0.0001943 | -1943.1 | |
| 6 | SLE RA 10 | -0.0002149 | -2148.7 | SLE RA 12 | -0.0001778 | -1777.5 | |
| 7 | SLE RA 10 | -0.0001944 | -1943.9 | SLE RA 12 | -0.0001615 | -1615.4 | |
| 8 | SLE RA 10 | -0.0001788 | -1787.7 | SLE RA 12 | -0.000149 | -1489.7 | |
| 9 | SLE RA 10 | -0.0001679 | -1679.2 | SLE RA 12 | -0.0001401 | -1400.6 | |
| 10 | SLE RA 10 | -0.000161 | -1610 | SLE RA 12 | -0.0001341 | -1341.4 | |
| 11 | SLE RA 10 | -0.0001573 | -1573.1 | SLE RA 12 | -0.0001306 | -1306.2 | |
| 12 | SLE RA 10 | -0.0001563 | -1562.5 | SLE RA 12 | -0.000129 | -1290.1 | |
| 13 | SLE RA 10 | -0.0001571 | -1570.7 | SLE RA 12 | -0.0001287 | -1287.4 | |
| 14 | SLE RA 10 | -0.0001586 | -1586.3 | SLE RA 12 | -0.0001291 | -1290.8 | |
| 15 | SLE RA 10 | -0.0001598 | -1597.9 | SLE RA 12 | -0.0001293 | -1292.9 | |
| 16 | SLE RA 10 | -0.0001603 | -1602.7 | SLE RA 12 | -0.0001292 | -1291.8 | |
| 17 | SLE RA 10 | -0.000161 | -1609.9 | SLE RA 12 | -0.0001292 | -1292.3 | |
| 18 | SLE RA 10 | -0.0001634 | -1634.1 | SLE RA 12 | -0.0001302 | -1302.4 | |
| 19 | SLE RA 11 | -0.0001687 | -1686.6 | SLE RA 12 | -0.0001329 | -1328.6 | |
| 20 | SLE RA 11 | -0.0001761 | -1761.4 | SLE RA 12 | -0.0001374 | -1374.2 | |
| 21 | SLE RA 11 | -0.0001829 | -1828.6 | SLE RA 12 | -0.0001436 | -1436.3 | |
| 22 | SLE RA 11 | -0.0001927 | -1927.3 | SLE RA 12 | -0.0001526 | -1526 | |
| 23 | SLE RA 11 | -0.0002076 | -2075.6 | SLE RA 12 | -0.000165 | -1650.5 | |
| 24 | SLE RA 11 | -0.000227 | -2270.3 | SLE RA 12 | -0.0001806 | -1805.9 | |
| 25 | SLE RA 11 | -0.0002482 | -2481.7 | SLE RA 12 | -0.0001962 | -1962.3 | |
| 26 | SLE RA 11 | -0.0002581 | -2580.9 | SLE RA 12 | -0.0002 | -2000 | |
| 27 | SLE RA 11 | -0.0002509 | -2509.2 | SLE RA 12 | -0.0001891 | -1891.3 | |
| 28 | SLE RA 10 | -0.0002306 | -2305.9 | SLE RA 12 | -0.0001855 | -1854.7 | |
| 29 | SLE RA 10 | -0.0002433 | -2433.2 | SLE RA 12 | -0.0001977 | -1977 | |
| 30 | SLE RA 10 | -0.0002365 | -2365.3 | SLE RA 12 | -0.0001943 | -1943.1 | |
| 31 | SLE RA 10 | -0.0002149 | -2148.7 | SLE RA 12 | -0.0001778 | -1777.5 | |
| 32 | SLE RA 10 | -0.0001944 | -1943.9 | SLE RA 12 | -0.0001615 | -1615.4 | |
| 33 | SLE RA 10 | -0.0001788 | -1787.7 | SLE RA 12 | -0.000149 | -1489.7 | |
| 34 | SLE RA 10 | -0.0001679 | -1679.2 | SLE RA 12 | -0.0001401 | -1400.6 | |
| 35 | SLE RA 10 | -0.000161 | -1610 | SLE RA 12 | -0.0001341 | -1341.4 | |
| 36 | SLE RA 10 | -0.0001573 | -1573.1 | SLE RA 12 | -0.0001306 | -1306.2 | |
| 37 | SLE RA 10 | -0.0001563 | -1562.5 | SLE RA 12 | -0.000129 | -1290.1 | |
| 38 | SLE RA 10 | -0.0001571 | -1570.7 | SLE RA 12 | -0.0001287 | -1287.4 | |
| 39 | SLE RA 10 | -0.0001586 | -1586.3 | SLE RA 12 | -0.0001291 | -1290.8 | |
| 40 | SLE RA 10 | -0.0001598 | -1597.9 | SLE RA 12 | -0.0001293 | -1292.9 | |
| 41 | SLE RA 10 | -0.0001603 | -1602.7 | SLE RA 12 | -0.0001292 | -1291.8 | |
| 42 | SLE RA 10 | -0.000161 | -1609.9 | SLE RA 12 | -0.0001292 | -1292.3 | |
| 43 | SLE RA 10 | -0.0001634 | -1634.1 | SLE RA 12 | -0.0001302 | -1302.4 | |
| 44 | SLE RA 11 | -0.0001687 | -1686.6 | SLE RA 12 | -0.0001329 | -1328.6 | |
| 45 | SLE RA 11 | -0.0001761 | -1761.4 | SLE RA 12 | -0.0001374 | -1374.2 | |
| 46 | SLE RA 11 | -0.0001829 | -1828.6 | SLE RA 12 | -0.0001436 | -1436.3 | |
| 47 | SLE RA 11 | -0.0001927 | -1927.3 | SLE RA 12 | -0.0001526 | -1526 | |
| 48 | SLE RA 11 | -0.0002076 | -2075.6 | SLE RA 12 | -0.000165 | -1650.5 | |
| 49 | SLE RA 11 | -0.000227 | -2270.3 | SLE RA 12 | -0.0001806 | -1805.9 | |
| 50 | SLE RA 11 | -0.0002482 | -2481.7 | SLE RA 12 | -0.0001962 | -1962.3 | |
| 51 | SLE RA 11 | -0.0002581 | -2580.9 | SLE RA 12 | -0.0002 | -2000 | |
| 52 | SLE RA 11 | -0.0002509 | -2509.2 | SLE RA 12 | -0.0001891 | -1891.3 | |
| 53 | SLE RA 11 | -0.0001951 | -1950.8 | SLE RA 12 | -0.0001487 | -1486.7 | |
| 54 | SLE RA 10 | -0.0001928 | -1927.9 | SLE RA 12 | -0.0001475 | -1474.9 | |
| 55 | SLE RA 10 | -0.0001865 | -1864.7 | SLE RA 12 | -0.0001531 | -1531.3 | |
| 56 | SLE RA 10 | -0.0001794 | -1794 | SLE RA 12 | -0.0001457 | -1457.1 | |
| 57 | SLE RA 10 | -0.0001972 | -1971.6 | SLE RA 12 | -0.0001621 | -1621.3 | |
| 58 | SLE RA 10 | -0.0001808 | -1808 | SLE RA 12 | -0.0001479 | -1478.7 | |
| 59 | SLE RA 10 | -0.0001826 | -1825.7 | SLE RA 12 | -0.0001467 | -1467 | |
| 60 | SLE RA 11 | -0.0002032 | -2032 | SLE RA 12 | -0.0001558 | -1557.7 | |
| 61 | SLE RA 11 | -0.000211 | -2110.3 | SLE RA 12 | -0.0001644 | -1644.4 | |
| 62 | SLE RA 10 | -0.0001893 | -1893.3 | SLE RA 12 | -0.0001501 | -1501.1 | |
| 63 | SLE RA 10 | -0.0002137 | -2136.7 | SLE RA 12 | -0.0001755 | -1755.3 | |
| 64 | SLE RA 10 | -0.000194 | -1940.3 | SLE RA 12 | -0.0001505 | -1504.8 | |
| 65 | SLE RA 10 | -0.0001981 | -1981.3 | SLE RA 12 | -0.0001537 | -1536.6 | |
| 66 | SLE RA 10 | -0.0001934 | -1934.4 | SLE RA 12 | -0.0001491 | -1490.5 | |
| 67 | SLE RA 10 | -0.0001982 | -1981.9 | SLE RA 12 | -0.0001549 | -1549.5 | |
| 68 | SLE RA 11 | -0.0002027 | -2026.5 | SLE RA 12 | -0.0001534 | -1533.8 | |
| 69 | SLE RA 11 | -0.0002282 | -2282.3 | SLE RA 12 | -0.0001797 | -1796.9 | |
| 70 | SLE RA 10 | -0.0002358 | -2358.2 | SLE RA 12 | -0.0001931 | -1930.8 | |
| 71 | SLE RA 10 | -0.0002071 | -2070.5 | SLE RA 12 | -0.0001599 | -1598.7 | |
| 72 | SLE RA 10 | -0.0002028 | -2027.7 | SLE RA 12 | -0.0001533 | -1533.1 | |
| 73 | SLE RA 11 | -0.000206 | -2060.3 | SLE RA 12 | -0.000156 | -1560.3 | |
| 74 | SLE RA 11 | -0.0002108 | -2107.6 | SLE RA 12 | -0.0001614 | -1614.5 | |
| 75 | SLE RA 11 | -0.0002135 | -2134.8 | SLE RA 12 | -0.0001646 | -1645.6 | |
| 76 | SLE RA 11 | -0.0002061 | -2061.4 | SLE RA 12 | -0.0001556 | -1555.8 | |
| 77 | SLE RA 10 | -0.0002057 | -2056.9 | SLE RA 12 | -0.0001552 | -1551.8 | |
| 78 | SLE RA 11 | -0.0002076 | -2075.6 | SLE RA 12 | -0.0001567 | -1566.7 | |
| 79 | SLE RA 10 | -0.0002278 | -2277.6 | SLE RA 12 | -0.0001795 | -1794.8 | |
| 80 | SLE RA 10 | -0.0002551 | -2551.3 | SLE RA 12 | -0.0002047 | -2047 | |
| 81 | SLE RA 11 | -0.0002691 | -2691 | SLE RA 12 | -0.0002064 | -2063.8 | |
| 82 | SLE RA 11 | -0.0002488 | -2488.4 | SLE RA 12 | -0.0001831 | -1830.6 | |
| 83 | SLE RA 10 | -0.0002049 | -2048.8 | SLE RA 12 | -0.0001549 | -1549.2 | |
| 84 | SLE RA 10 | -0.000208 | -2079.5 | SLE RA 12 | -0.0001566 | -1566 | |
| 85 | SLE RA 11 | -0.0002726 | -2726.2 | SLE RA 12 | -0.0002147 | -2147.3 | |
| 86 | SLE RA 10 | -0.0002043 | -2043.4 | SLE RA 12 | -0.0001551 | -1551.5 | |
| 87 | SLE RA 10 | -0.0002093 | -2092.7 | SLE RA 12 | -0.0001575 | -1575.4 | |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 88 | SLE RA 10 | -0.0002626 | | -2626.2 | SLE RA 12 | -0.0002135 | | -2134.9 |
| 89 | SLE RA 11 | -0.0002106 | | -2105.7 | SLE RA 12 | -0.0001586 | | -1585.7 |
| 90 | SLE RA 11 | -0.0002544 | | -2544.4 | SLE RA 12 | -0.0002012 | | -2012.3 |
| 91 | SLE RA 11 | -0.0002131 | | -2131 | SLE RA 12 | -0.0001615 | | -1615.2 |
| 92 | SLE RA 10 | -0.0002088 | | -2087.6 | SLE RA 12 | -0.0001571 | | -1570.7 |
| 93 | SLE RA 11 | -0.0002118 | | -2117.7 | SLE RA 12 | -0.0001597 | | -1597.1 |
| 94 | SLE RA 11 | -0.0002164 | | -2163.5 | SLE RA 12 | -0.0001647 | | -1647.3 |
| 95 | SLE RA 10 | -0.0002124 | | -2124 | SLE RA 12 | -0.0001595 | | -1594.9 |
| 96 | SLE RA 10 | -0.0002134 | | -2134.1 | SLE RA 12 | -0.0001603 | | -1603.3 |
| 97 | SLE RA 11 | -0.0002214 | | -2214.3 | SLE RA 12 | -0.0001698 | | -1698.3 |
| 98 | SLE RA 10 | -0.0002234 | | -2340.3 | SLE RA 12 | -0.0001766 | | -1765.8 |
| 99 | SLE RA 10 | -0.0002134 | | -2133.9 | SLE RA 12 | -0.0001737 | | -1737.3 |
| 100 | SLE RA 10 | -0.000202 | | -2019.6 | SLE RA 12 | -0.0001639 | | -1638.7 |
| 101 | SLE RA 10 | -0.0001984 | | -1983.9 | SLE RA 12 | -0.0001582 | | -1582.4 |
| 102 | SLE RA 10 | -0.0001969 | | -1969.4 | SLE RA 12 | -0.0001587 | | -1587.4 |
| 103 | SLE RA 10 | -0.0002305 | | -2305 | SLE RA 12 | -0.0001878 | | -1878.4 |
| 104 | SLE RA 10 | -0.0002062 | | -2061.6 | SLE RA 12 | -0.000162 | | -1620.5 |
| 105 | SLE RA 10 | -0.0002306 | | -2305.6 | SLE RA 12 | -0.000174 | | -1740.3 |
| 106 | SLE RA 10 | -0.0002137 | | -2137.1 | SLE RA 12 | -0.0001604 | | -1604 |
| 107 | SLE RA 10 | -0.000219 | | -2190.2 | SLE RA 12 | -0.0001692 | | -1692 |
| 108 | SLE RA 11 | -0.0002172 | | -2171.8 | SLE RA 12 | -0.000163 | | -1629.6 |
| 109 | SLE RA 11 | -0.0002297 | | -2296.7 | SLE RA 12 | -0.0001778 | | -1778.4 |
| 110 | SLE RA 10 | -0.0002142 | | -2142.2 | SLE RA 12 | -0.0001612 | | -1612.5 |
| 111 | SLE RA 11 | -0.0002424 | | -2423.8 | SLE RA 12 | -0.0001901 | | -1900.6 |
| 112 | SLE RA 10 | -0.0002502 | | -2501.7 | SLE RA 12 | -0.0002036 | | -2036.4 |
| 113 | SLE RA 10 | -0.0002239 | | -2239.2 | SLE RA 12 | -0.0001692 | | -1692.2 |
| 114 | SLE RA 10 | -0.0002155 | | -2155.5 | SLE RA 12 | -0.0001614 | | -1613.7 |
| 115 | SLE RA 11 | -0.0002195 | | -2194.6 | SLE RA 12 | -0.0001653 | | -1653 |
| 116 | SLE RA 10 | -0.0002339 | | -2339.3 | SLE RA 12 | -0.0001777 | | -1777.3 |
| 117 | SLE RA 10 | -0.0002174 | | -2174.2 | SLE RA 12 | -0.0001627 | | -1627 |
| 118 | SLE RA 10 | -0.0002184 | | -2183.8 | SLE RA 12 | -0.0001647 | | -1646.6 |
| 119 | SLE RA 10 | -0.0002656 | | -2656.3 | SLE RA 12 | -0.0002157 | | -2157.1 |
| 120 | SLE RA 11 | -0.0002554 | | -2553.8 | SLE RA 12 | -0.0002013 | | -2013.4 |
| 121 | SLE RA 11 | -0.0002231 | | -2231.1 | SLE RA 12 | -0.0001689 | | -1688.5 |
| 122 | SLE RA 10 | -0.0002476 | | -2476 | SLE RA 12 | -0.0001856 | | -1855.9 |
| 123 | SLE RA 11 | -0.0002265 | | -2264.9 | SLE RA 12 | -0.0001728 | | -1727.6 |
| 124 | SLE RA 11 | -0.0002309 | | -2309.4 | SLE RA 12 | -0.0001773 | | -1773.1 |
| 125 | SLE RA 10 | -0.0002203 | | -2203.3 | SLE RA 12 | -0.0001645 | | -1645.2 |
| 126 | SLE RA 11 | -0.0002239 | | -2238.5 | SLE RA 12 | -0.0001681 | | -1680.5 |
| 127 | SLE RA 10 | -0.0002214 | | -2214.3 | SLE RA 12 | -0.0001656 | | -1655.6 |
| 128 | SLE RA 10 | -0.000223 | | -2230.4 | SLE RA 12 | -0.0001668 | | -1668.3 |
| 129 | SLE RA 11 | -0.0002251 | | -2251.5 | SLE RA 12 | -0.0001696 | | -1695.8 |
| 130 | SLE RA 10 | -0.0002215 | | -2215.2 | SLE RA 12 | -0.0001652 | | -1651.5 |
| 131 | SLE RA 10 | -0.0002241 | | -2241.1 | SLE RA 12 | -0.0001677 | | -1676.6 |
| 132 | SLE RA 11 | -0.0002275 | | -2275.2 | SLE RA 12 | -0.0001721 | | -1720.6 |
| 133 | SLE RA 10 | -0.0002234 | | -2234.3 | SLE RA 12 | -0.0001666 | | -1665.7 |
| 134 | SLE RA 10 | -0.0002615 | | -2615 | SLE RA 12 | -0.0001938 | | -1937.6 |
| 135 | SLE RA 11 | -0.0002307 | | -2307.3 | SLE RA 12 | -0.0001753 | | -1753.3 |
| 136 | SLE RA 10 | -0.0002244 | | -2244.3 | SLE RA 12 | -0.0001671 | | -1671 |
| 137 | SLE RA 11 | -0.0002282 | | -2281.8 | SLE RA 12 | -0.0001718 | | -1718 |
| 138 | SLE RA 11 | -0.0002272 | | -2272 | SLE RA 12 | -0.0001704 | | -1703.5 |
| 139 | SLE RA 10 | -0.0002268 | | -2267.9 | SLE RA 12 | -0.0001694 | | -1694.2 |
| 140 | SLE RA 10 | -0.0002264 | | -2264.1 | SLE RA 12 | -0.0001688 | | -1687.5 |
| 141 | SLE RA 11 | -0.0002427 | | -2426.7 | SLE RA 12 | -0.000188 | | -1880.5 |
| 142 | SLE RA 11 | -0.0002362 | | -2361.8 | SLE RA 12 | -0.0001811 | | -1811.1 |
| 143 | SLE RA 10 | -0.0002269 | | -2268.7 | SLE RA 12 | -0.0001688 | | -1688.2 |
| 144 | SLE RA 11 | -0.0002546 | | -2545.5 | SLE RA 12 | -0.0001995 | | -1994.8 |
| 145 | SLE RA 10 | -0.000226 | | -2260.4 | SLE RA 12 | -0.000168 | | -1680.2 |
| 146 | SLE RA 10 | -0.0002796 | | -2796 | SLE RA 12 | -0.0002262 | | -2262.4 |
| 147 | SLE RA 10 | -0.0002862 | | -2862.3 | SLE RA 12 | -0.0002307 | | -2307 |
| 148 | SLE RA 10 | -0.0002646 | | -2646.1 | SLE RA 12 | -0.0002145 | | -2145.4 |
| 149 | SLE RA 11 | -0.0002678 | | -2678.2 | SLE RA 12 | -0.0002113 | | -2112.7 |
| 150 | SLE RA 10 | -0.0002241 | | -2240.8 | SLE RA 12 | -0.0001731 | | -1730.8 |
| 151 | SLE RA 10 | -0.0002651 | | -2651.3 | SLE RA 12 | -0.0002104 | | -2104.1 |
| 152 | SLE RA 11 | -0.0002783 | | -2782.9 | SLE RA 12 | -0.0002115 | | -2115.2 |
| 153 | SLE RA 10 | -0.0002453 | | -2453 | SLE RA 12 | -0.0001763 | | -1762.6 |
| 154 | SLE RA 10 | -0.000245 | | -2450.4 | SLE RA 12 | -0.0001987 | | -1987 |
| 155 | SLE RA 10 | -0.0002263 | | -2263.5 | SLE RA 12 | -0.0001832 | | -1831.6 |
| 156 | SLE RA 11 | -0.0002939 | | -2939.5 | SLE RA 12 | -0.0002309 | | -2308.9 |
| 157 | SLE RA 11 | -0.0002811 | | -2811 | SLE RA 12 | -0.0002223 | | -2223 |
| 158 | SLE RA 10 | -0.0002119 | | -2119.2 | SLE RA 12 | -0.0001669 | | -1669.2 |
| 159 | SLE RA 10 | -0.0002081 | | -2081.1 | SLE RA 12 | -0.0001661 | | -1661.3 |
| 160 | SLE RA 10 | -0.0002132 | | -2131.8 | SLE RA 12 | -0.0001717 | | -1716.6 |
| 161 | SLE RA 10 | -0.0002246 | | -2246.3 | SLE RA 12 | -0.0001737 | | -1737.4 |
| 162 | SLE RA 10 | -0.0002449 | | -2448.6 | SLE RA 12 | -0.0001854 | | -1854.3 |
| 163 | SLE RA 10 | -0.0002673 | | -2673.4 | SLE RA 12 | -0.0001969 | | -1968.7 |
| 164 | SLE RA 10 | -0.0002503 | | -2502.7 | SLE RA 12 | -0.0001855 | | -1855.4 |
| 165 | SLE RA 10 | -0.000237 | | -2369.6 | SLE RA 12 | -0.0001763 | | -1763.2 |
| 166 | SLE RA 10 | -0.0002313 | | -2312.6 | SLE RA 12 | -0.000172 | | -1720.3 |
| 167 | SLE RA 11 | -0.0002297 | | -2296.6 | SLE RA 12 | -0.0001722 | | -1721.9 |
| 168 | SLE RA 10 | -0.0002675 | | -2674.6 | SLE RA 12 | -0.0001986 | | -1986.1 |
| 169 | SLE RA 10 | -0.0002276 | | -2275.8 | SLE RA 12 | -0.0001691 | | -1691.2 |
| 170 | SLE RA 10 | -0.000279 | | -2790.2 | SLE RA 12 | -0.0002051 | | -2051.3 |
| 171 | SLE RA 10 | -0.0002286 | | -2285.7 | SLE RA 12 | -0.0001701 | | -1701 |
| 172 | SLE RA 11 | -0.0002321 | | -2320.8 | SLE RA 12 | -0.0001751 | | -1751 |
| 173 | SLE RA 10 | -0.0002299 | | -2298.5 | SLE RA 12 | -0.0001716 | | -1715.6 |
| 174 | SLE RA 10 | -0.0002881 | | -2881.4 | SLE RA 12 | -0.0002103 | | -2102.8 |
| 175 | SLE RA 10 | -0.0002298 | | -2297.9 | SLE RA 12 | -0.0001705 | | -1704.7 |
| 176 | SLE RA 10 | -0.0002301 | | -2301.1 | SLE RA 12 | -0.000171 | | -1709.7 |
| 177 | SLE RA 10 | -0.0002909 | | -2908.7 | SLE RA 12 | -0.0002116 | | -2116.1 |
| 178 | SLE RA 10 | -0.0002308 | | -2307.9 | SLE RA 12 | -0.0001718 | | -1717.6 |
| 179 | SLE RA 11 | -0.0002387 | | -2386.7 | SLE RA 12 | -0.0001823 | | -1822.5 |
| 180 | SLE RA 10 | -0.0002311 | | -2310.7 | SLE RA 12 | -0.0001713 | | -1713.2 |
| 181 | SLE RA 11 | -0.000233 | | -2329.6 | SLE RA 12 | -0.0001746 | | -1746.2 |
| 182 | SLE RA 10 | -0.0002356 | | -2356 | SLE RA 12 | -0.0001745 | | -1744.8 |
| 183 | SLE RA 10 | -0.0002892 | | -2891.7 | SLE RA 12 | -0.0002335 | | -2335.2 |
| 184 | SLE RA 11 | -0.0002753 | | -2753.4 | SLE RA 12 | -0.0002174 | | -2173.9 |
| 185 | SLE RA 10 | -0.0003007 | | -3007.4 | SLE RA 12 | -0.0002184 | | -2184.2 |
| 186 | SLE RA 11 | -0.0002491 | | -2490.7 | SLE RA 12 | -0.0001932 | | -1932.2 |
| 187 | SLE RA 11 | -0.0002635 | | -2635.4 | SLE RA 12 | -0.000207 | | -2069.6 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 188 | SLE RA 10 | -0.0002321 | | -2321.1 | SLE RA 12 | -0.0001727 | | -1726.6 |
| 189 | SLE RA 10 | -0.0002778 | | -2777.6 | SLE RA 12 | -0.0002247 | | -2246.9 |
| 190 | SLE RA 10 | -0.0002472 | | -2472 | SLE RA 12 | -0.0001825 | | -1824.9 |
| 191 | SLE RA 10 | -0.0002573 | | -2572.7 | SLE RA 12 | -0.0002082 | | -2081.7 |
| 192 | SLE RA 10 | -0.0002346 | | -2346.2 | SLE RA 12 | -0.0001894 | | -1893.9 |
| 193 | SLE RA 10 | -0.0003125 | | -3125.5 | SLE RA 12 | -0.0002252 | | -2252 |
| 194 | SLE RA 10 | -0.0002193 | | -2192.6 | SLE RA 12 | -0.0001759 | | -1759.5 |
| 195 | SLE RA 10 | -0.0002137 | | -2136.6 | SLE RA 12 | -0.0001697 | | -1696.8 |
| 196 | SLE RA 10 | -0.0002191 | | -2190.7 | SLE RA 12 | -0.0001712 | | -1712.2 |
| 197 | SLE RA 10 | -0.0002674 | | -2673.8 | SLE RA 12 | -0.0001959 | | -1958.7 |
| 198 | SLE RA 10 | -0.000236 | | -2359.9 | SLE RA 12 | -0.0001806 | | -1805.7 |
| 199 | SLE RA 10 | -0.0002929 | | -2929 | SLE RA 12 | -0.0002123 | | -2122.7 |
| 200 | SLE RA 10 | -0.000264 | | -2640.3 | SLE RA 12 | -0.0001971 | | -1970.6 |
| 201 | SLE RA 10 | -0.0003127 | | -3127 | SLE RA 12 | -0.0002248 | | -2248.3 |
| 202 | SLE RA 10 | -0.0003001 | | -3000.6 | SLE RA 12 | -0.0002184 | | -2183.8 |
| 203 | SLE RA 10 | -0.0003018 | | -3018.1 | SLE RA 12 | -0.0002425 | | -2425.2 |
| 204 | SLE RA 11 | -0.000293 | | -2930.4 | SLE RA 12 | -0.0002321 | | -2320.6 |
| 205 | SLE RA 11 | -0.0003088 | | -3088.2 | SLE RA 12 | -0.0002421 | | -2421 |
| 206 | SLE RA 11 | -0.0002229 | | -2229.2 | SLE RA 12 | -0.0001689 | | -1689.3 |
| 207 | SLE RA 11 | -0.0002734 | | -2733.9 | SLE RA 12 | -0.0002149 | | -2149.1 |
| 208 | SLE RA 10 | -0.0002857 | | -2856.7 | SLE RA 12 | -0.0002154 | | -2153.7 |
| 209 | SLE RA 10 | -0.0002431 | | -2430.5 | SLE RA 12 | -0.0001714 | | -1713.6 |
| 210 | SLE RA 10 | -0.0002326 | | -2326.3 | SLE RA 12 | -0.0001732 | | -1732.2 |
| 211 | SLE RA 11 | -0.0002366 | | -2366.3 | SLE RA 12 | -0.0001797 | | -1797.2 |
| 212 | SLE RA 10 | -0.0002343 | | -2343.2 | SLE RA 12 | -0.0001735 | | -1734.7 |
| 213 | SLE RA 10 | -0.0003306 | | -3305.8 | SLE RA 12 | -0.0002362 | | -2361.6 |
| 214 | SLE RA 11 | -0.0002708 | | -2708 | SLE RA 12 | -0.0002136 | | -2136 |
| 215 | SLE RA 11 | -0.0002501 | | -2501.3 | SLE RA 12 | -0.0001946 | | -1946.1 |
| 216 | SLE RA 10 | -0.00029 | | -2899.6 | SLE RA 12 | -0.0002342 | | -2342.2 |
| 217 | SLE RA 10 | -0.0002482 | | -2482.3 | SLE RA 12 | -0.0001827 | | -1827.3 |
| 218 | SLE RA 10 | -0.0002641 | | -2641.5 | SLE RA 12 | -0.0002137 | | -2136.6 |
| 219 | SLE RA 10 | -0.0002383 | | -2382.8 | SLE RA 12 | -0.0001923 | | -1923.1 |
| 220 | SLE RA 10 | -0.0002742 | | -2741.6 | SLE RA 12 | -0.0001995 | | -1995.5 |
| 221 | SLE RA 10 | -0.0002203 | | -2203 | SLE RA 12 | -0.0001766 | | -1766.5 |
| 222 | SLE RA 10 | -0.0002136 | | -2135.6 | SLE RA 12 | -0.0001693 | | -1692.5 |
| 223 | SLE RA 10 | -0.0002195 | | -2194.7 | SLE RA 12 | -0.0001709 | | -1708.7 |
| 224 | SLE RA 10 | -0.0003083 | | -3083.2 | SLE RA 12 | -0.0002213 | | -2212.7 |
| 225 | SLE RA 10 | -0.0002384 | | -2384.1 | SLE RA 12 | -0.0001813 | | -1813.5 |
| 226 | SLE RA 10 | -0.0003392 | | -3392.3 | SLE RA 12 | -0.0002407 | | -2406.9 |
| 227 | SLE RA 10 | -0.0002698 | | -2697.7 | SLE RA 12 | -0.0001999 | | -1999.4 |
| 228 | SLE RA 10 | -0.000309 | | -3089.8 | SLE RA 12 | -0.0002234 | | -2234 |
| 229 | SLE RA 10 | -0.0003405 | | -3405.3 | SLE RA 12 | -0.000242 | | -2419.8 |
| 230 | SLE RA 10 | -0.0003513 | | -3513.2 | SLE RA 12 | -0.0002479 | | -2479.2 |
| 231 | SLE RA 11 | -0.0002241 | | -2240.7 | SLE RA 12 | -0.000167 | | -1669.8 |
| 232 | SLE RA 11 | -0.0002799 | | -2799.3 | SLE RA 12 | -0.000218 | | -2180.4 |
| 233 | SLE RA 11 | -0.0003117 | | -3116.6 | SLE RA 12 | -0.000249 | | -2489.9 |
| 234 | SLE RA 10 | -0.0002979 | | -2979.3 | SLE RA 12 | -0.0002403 | | -2402.6 |
| 235 | SLE RA 10 | -0.0002674 | | -2673.9 | SLE RA 12 | -0.0002163 | | -2162.5 |
| 236 | SLE RA 10 | -0.0002375 | | -2375.4 | SLE RA 12 | -0.0001918 | | -1917.8 |
| 237 | SLE RA 10 | -0.0002167 | | -2167.3 | SLE RA 12 | -0.0001738 | | -1738 |
| 238 | SLE RA 10 | -0.0002085 | | -2084.7 | SLE RA 12 | -0.000165 | | -1650.5 |
| 239 | SLE RA 10 | -0.000214 | | -2140.1 | SLE RA 12 | -0.0001662 | | -1661.8 |
| 240 | SLE RA 10 | -0.0002336 | | -2335.7 | SLE RA 12 | -0.000177 | | -1769.6 |
| 241 | SLE RA 10 | -0.0002662 | | -2662.5 | SLE RA 12 | -0.0001964 | | -1964.2 |
| 242 | SLE RA 10 | -0.0003081 | | -3080.9 | SLE RA 12 | -0.0002218 | | -2217.9 |
| 243 | SLE RA 10 | -0.0003464 | | -3463.8 | SLE RA 12 | -0.0002449 | | -2449.1 |
| 244 | SLE RA 10 | -0.000352 | | -3520.1 | SLE RA 12 | -0.0002481 | | -2481.1 |
| 245 | SLE RA 10 | -0.0003471 | | -3471.3 | SLE RA 12 | -0.0002448 | | -2448 |
| 246 | SLE RA 10 | -0.0003107 | | -3106.8 | SLE RA 12 | -0.0002217 | | -2216.8 |
| 247 | SLE RA 10 | -0.0002713 | | -2712.8 | SLE RA 12 | -0.0001967 | | -1966.7 |
| 248 | SLE RA 10 | -0.0002419 | | -2418.8 | SLE RA 12 | -0.0001779 | | -1779.1 |
| 249 | SLE RA 10 | -0.0002257 | | -2257.4 | SLE RA 12 | -0.000168 | | -1679.6 |
| 250 | SLE RA 10 | -0.000222 | | -2219.9 | SLE RA 12 | -0.0001674 | | -1674.2 |
| 251 | SLE RA 11 | -0.0002289 | | -2288.6 | SLE RA 12 | -0.000176 | | -1759.8 |
| 252 | SLE RA 11 | -0.0002464 | | -2464.3 | SLE RA 12 | -0.0001931 | | -1931.3 |
| 253 | SLE RA 11 | -0.0002733 | | -2733.2 | SLE RA 12 | -0.0002166 | | -2165.8 |
| 254 | SLE RA 11 | -0.0003024 | | -3024 | SLE RA 12 | -0.0002396 | | -2395.7 |
| 255 | SLE RA 11 | -0.0003174 | | -3173.9 | SLE RA 12 | -0.0002477 | | -2477.5 |
| 256 | SLE RA 10 | -0.0002914 | | -2914.1 | SLE RA 12 | -0.0002179 | | -2178.7 |
| 257 | SLE RA 10 | -0.0002426 | | -2425.6 | SLE RA 12 | -0.0001685 | | -1685.2 |
| 259 | SLE RA 10 | -0.0003423 | | -3423 | SLE RA 12 | -0.0002416 | | -2415.5 |
| 260 | SLE RA 10 | -0.0003302 | | -3302.4 | SLE RA 12 | -0.0002329 | | -2329 |
| 261 | SLE RA 10 | -0.0003305 | | -3304.7 | SLE RA 12 | -0.0002336 | | -2336 |
| 262 | SLE RA 10 | -0.0002982 | | -2982 | SLE RA 12 | -0.0002119 | | -2118.7 |
| 263 | SLE RA 10 | -0.0002979 | | -2979.4 | SLE RA 12 | -0.0002131 | | -2131.2 |
| 264 | SLE RA 10 | -0.0002067 | | -2067.5 | SLE RA 12 | -0.0001655 | | -1654.7 |
| 265 | SLE RA 10 | -0.0002596 | | -2595.7 | SLE RA 12 | -0.0001872 | | -1872.3 |
| 266 | SLE RA 10 | -0.0002573 | | -2573.5 | SLE RA 12 | -0.0001881 | | -1881 |
| 267 | SLE RA 10 | -0.0001977 | | -1977.2 | SLE RA 12 | -0.0001559 | | -1559.2 |
| 268 | SLE RA 10 | -0.0002289 | | -2289.2 | SLE RA 12 | -0.0001846 | | -1846 |
| 269 | SLE RA 10 | -0.0002116 | | -2115.9 | SLE RA 12 | -0.000158 | | -1580 |
| 270 | SLE RA 10 | -0.0002073 | | -2073 | SLE RA 12 | -0.0001576 | | -1576.3 |
| 271 | SLE RA 11 | -0.0002156 | | -2155.9 | SLE RA 12 | -0.0001671 | | -1670.5 |
| 272 | SLE RA 10 | -0.0002239 | | -2238.5 | SLE RA 12 | -0.0001681 | | -1680.6 |
| 273 | SLE RA 10 | -0.0002033 | | -2032.6 | SLE RA 12 | -0.0001567 | | -1567.5 |
| 274 | SLE RA 10 | -0.0002289 | | -2289.4 | SLE RA 12 | -0.000168 | | -1680.3 |
| 275 | SLE RA 11 | -0.0002356 | | -2356.4 | SLE RA 12 | -0.0001856 | | -1855.6 |
| 276 | SLE RA 10 | -0.0002596 | | -2596.3 | SLE RA 12 | -0.0002097 | | -2097 |
| 277 | SLE RA 11 | -0.0002649 | | -2649.5 | SLE RA 12 | -0.0002103 | | -2102.8 |
| 278 | SLE RA 10 | -0.0002928 | | -2927.8 | SLE RA 12 | -0.0002357 | | -2356.5 |
| 279 | SLE RA 11 | -0.000297 | | -2969.7 | SLE RA 12 | -0.000235 | | -2350.1 |
| 280 | SLE RA 11 | -0.0002271 | | -2271.5 | SLE RA 12 | -0.0001666 | | -1666.1 |
| 281 | SLE RA 11 | -0.0002852 | | -2852 | SLE RA 12 | -0.00022 | | -2200.3 |
| 282 | SLE RA 10 | -0.0002958 | | -2958.2 | SLE RA 12 | -0.0002191 | | -2191.2 |
| 283 | SLE RA 10 | -0.0002437 | | -2436.6 | SLE RA 12 | -0.0001671 | | -1671.1 |
| 284 | SLE RA 11 | -0.0003195 | | -3195.3 | SLE RA 12 | -0.0002483 | | -2483.4 |
| 285 | SLE RA 11 | -0.0003144 | | -3144.4 | SLE RA 12 | -0.0002501 | | -2500.8 |
| 286 | SLE RA 10 | -0.0003051 | | -3051.5 | SLE RA 12 | -0.0002146 | | -2145.9 |
| 287 | SLE RA 10 | -0.0002797 | | -2797 | SLE RA 12 | -0.0001982 | | -1981.6 |
| 288 | SLE RA 10 | -0.000278 | | -2780.3 | SLE RA 12 | -0.0001961 | | -1961.2 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 289 | SLE RA 10 | -0.0002427 | | -2427.2 | SLE RA 12 | -0.0001752 | | -1752.3 |
| 290 | SLE RA 10 | -0.0002422 | | -2422 | SLE RA 12 | -0.0001733 | | -1733.2 |
| 291 | SLE RA 11 | -0.0001899 | | -1898.8 | SLE RA 12 | -0.0001452 | | -1452 |
| 292 | SLE RA 10 | -0.0002101 | | -2101.3 | SLE RA 12 | -0.0001558 | | -1558.1 |
| 293 | SLE RA 10 | -0.0001895 | | -1894.9 | SLE RA 12 | -0.0001447 | | -1447.2 |
| 294 | SLE RA 10 | -0.0001932 | | -1932.4 | SLE RA 12 | -0.0001541 | | -1540.9 |
| 295 | SLE RA 10 | -0.000212 | | -2120.3 | SLE RA 12 | -0.0001549 | | -1549 |
| 296 | SLE RA 10 | -0.000194 | | -1939.8 | SLE RA 12 | -0.000145 | | -1450.1 |
| 297 | SLE RA 10 | -0.0001836 | | -1835.6 | SLE RA 12 | -0.0001438 | | -1438.1 |
| 298 | SLE RA 11 | -0.0001994 | | -1994 | SLE RA 12 | -0.0001555 | | -1554.7 |
| 299 | SLE RA 10 | -0.0002165 | | -2165.3 | SLE RA 12 | -0.0001742 | | -1741.8 |
| 300 | SLE RA 11 | -0.0002219 | | -2218.9 | SLE RA 12 | -0.0001754 | | -1753.5 |
| 301 | SLE RA 10 | -0.0002489 | | -2488.9 | SLE RA 12 | -0.0002006 | | -2006 |
| 302 | SLE RA 11 | -0.0002532 | | -2531.6 | SLE RA 12 | -0.000201 | | -2010.1 |
| 303 | SLE RA 10 | -0.0002827 | | -2827.2 | SLE RA 12 | -0.0002272 | | -2271.9 |
| 304 | SLE RA 11 | -0.0002868 | | -2867.9 | SLE RA 12 | -0.0002268 | | -2267.8 |
| 305 | SLE RA 11 | -0.0003037 | | -3036.8 | SLE RA 12 | -0.0002426 | | -2425.7 |
| 306 | SLE RA 11 | -0.0003077 | | -3077.4 | SLE RA 12 | -0.0002412 | | -2411.8 |
| 307 | SLE RA 11 | -0.0002313 | | -2313.4 | SLE RA 12 | -0.0001674 | | -1674.1 |
| 308 | SLE RA 11 | -0.0002894 | | -2893.9 | SLE RA 12 | -0.0002213 | | -2212.9 |
| 309 | SLE RA 10 | -0.0002992 | | -2992.3 | SLE RA 12 | -0.0002196 | | -2196.5 |
| 310 | SLE RA 10 | -0.000246 | | -2460.5 | SLE RA 12 | -0.0001669 | | -1668.5 |
| 311 | SLE RA 10 | -0.00027 | | -2700.2 | SLE RA 12 | -0.0001869 | | -1868.5 |
| 312 | SLE RA 10 | -0.0002578 | | -2577.8 | SLE RA 12 | -0.0001795 | | -1795.3 |
| 313 | SLE RA 11 | -0.0003163 | | -3162.9 | SLE RA 12 | -0.0002488 | | -2488.5 |
| 314 | SLE RA 10 | -0.0003219 | | -3218.8 | SLE RA 12 | -0.0002464 | | -2464.2 |
| 315 | SLE RA 10 | -0.000228 | | -2280.4 | SLE RA 12 | -0.0001616 | | -1616.5 |
| 316 | SLE RA 10 | -0.0002551 | | -2550.8 | SLE RA 12 | -0.0001772 | | -1771.6 |
| 317 | SLE RA 10 | -0.0001972 | | -1972 | SLE RA 12 | -0.0001437 | | -1436.9 |
| 318 | SLE RA 10 | -0.00017 | | -1700 | SLE RA 12 | -0.000132 | | -1320.3 |
| 319 | SLE RA 10 | -0.0002253 | | -2252.8 | SLE RA 12 | -0.0001589 | | -1589.2 |
| 320 | SLE RA 10 | -0.0001776 | | -1775.9 | SLE RA 12 | -0.0001324 | | -1324 |
| 321 | SLE RA 10 | -0.0001961 | | -1961 | SLE RA 12 | -0.0001419 | | -1419.1 |
| 322 | SLE RA 10 | -0.0001761 | | -1760.9 | SLE RA 12 | -0.0001326 | | -1326 |
| 323 | SLE RA 10 | -0.0001795 | | -1795 | SLE RA 12 | -0.0001424 | | -1423.9 |
| 324 | SLE RA 11 | -0.000173 | | -1729.9 | SLE RA 12 | -0.0001326 | | -1325.9 |
| 325 | SLE RA 11 | -0.0001833 | | -1832.6 | SLE RA 12 | -0.0001435 | | -1434.8 |
| 326 | SLE RA 10 | -0.0002035 | | -2034.6 | SLE RA 12 | -0.0001631 | | -1631.3 |
| 327 | SLE RA 11 | -0.0002072 | | -2072 | SLE RA 12 | -0.0001642 | | -1641.6 |
| 328 | SLE RA 11 | -0.0003047 | | -3047.3 | SLE RA 12 | -0.0002424 | | -2424.1 |
| 329 | SLE RA 10 | -0.000238 | | -2380.4 | SLE RA 12 | -0.0001914 | | -1913.6 |
| 330 | SLE RA 11 | -0.000242 | | -2419.9 | SLE RA 12 | -0.0001921 | | -1921.2 |
| 331 | SLE RA 10 | -0.0003089 | | -3088.6 | SLE RA 12 | -0.0002408 | | -2408.2 |
| 332 | SLE RA 11 | -0.0002751 | | -2750.9 | SLE RA 12 | -0.0002205 | | -2204.5 |
| 333 | SLE RA 11 | -0.0002787 | | -2787.3 | SLE RA 12 | -0.00022 | | -2199.8 |
| 334 | SLE RA 10 | -0.0002523 | | -2522.8 | SLE RA 12 | -0.0001705 | | -1704.8 |
| 335 | SLE RA 10 | -0.000223 | | -2230.4 | SLE RA 12 | -0.0001536 | | -1536.5 |
| 336 | SLE RA 10 | -0.0001903 | | -1903.4 | SLE RA 12 | -0.0001353 | | -1353.5 |
| 337 | SLE RA 10 | -0.0002632 | | -2632.1 | SLE RA 12 | -0.0001765 | | -1765.2 |
| 338 | SLE RA 10 | -0.0001669 | | -1669.4 | SLE RA 12 | -0.0001235 | | -1234.5 |
| 339 | SLE RA 10 | -0.0002496 | | -2495.6 | SLE RA 12 | -0.0001683 | | -1683.1 |
| 340 | SLE RA 10 | -0.0001866 | | -1865.7 | SLE RA 12 | -0.0001327 | | -1326.6 |
| 341 | SLE RA 10 | -0.0001589 | | -1589.1 | SLE RA 12 | -0.0001219 | | -1218.9 |
| 342 | SLE RA 10 | -0.0002187 | | -2187.3 | SLE RA 12 | -0.0001505 | | -1505.3 |
| 343 | SLE RA 10 | -0.0001655 | | -1655 | SLE RA 12 | -0.0001223 | | -1223.2 |
| 344 | SLE RA 10 | -0.0001679 | | -1679 | SLE RA 12 | -0.0001323 | | -1323 |
| 345 | SLE RA 11 | -0.0001597 | | -1597.4 | SLE RA 12 | -0.0001222 | | -1221.8 |
| 346 | SLE RA 11 | -0.0002358 | | -2358.1 | SLE RA 12 | -0.0001687 | | -1686.7 |
| 347 | SLE RA 11 | -0.0002931 | | -2931.1 | SLE RA 12 | -0.0002224 | | -2223.6 |
| 348 | SLE RA 10 | -0.0003023 | | -3022.8 | SLE RA 12 | -0.00022 | | -2200.2 |
| 349 | SLE RA 10 | -0.000249 | | -2490.2 | SLE RA 12 | -0.0001671 | | -1671 |
| 350 | SLE RA 10 | -0.0001923 | | -1922.7 | SLE RA 12 | -0.0001536 | | -1535.9 |
| 351 | SLE RA 11 | -0.0001698 | | -1698.1 | SLE RA 12 | -0.0001331 | | -1331.4 |
| 352 | SLE RA 11 | -0.0003179 | | -3179.1 | SLE RA 12 | -0.0002483 | | -2482.8 |
| 353 | SLE RA 10 | -0.0003236 | | -3236.4 | SLE RA 12 | -0.0002454 | | -2454.2 |
| 354 | SLE RA 10 | -0.0002293 | | -2293.1 | SLE RA 12 | -0.0001839 | | -1838.6 |
| 355 | SLE RA 11 | -0.0003055 | | -3054.5 | SLE RA 12 | -0.0002419 | | -2418.7 |
| 356 | SLE RA 11 | -0.0001949 | | -1948.7 | SLE RA 12 | -0.0001546 | | -1545.6 |
| 357 | SLE RA 11 | -0.000271 | | -2710.4 | SLE RA 12 | -0.0002165 | | -2165.3 |
| 358 | SLE RA 11 | -0.0002323 | | -2322.8 | SLE RA 12 | -0.0001843 | | -1842.9 |
| 359 | SLE RA 10 | -0.0003095 | | -3095.2 | SLE RA 12 | -0.0002399 | | -2399.2 |
| 360 | SLE RA 11 | -0.0002742 | | -2742.1 | SLE RA 12 | -0.0002158 | | -2158.1 |
| 361 | SLE RA 10 | -0.0002723 | | -2722.9 | SLE RA 12 | -0.0001767 | | -1767 |
| 362 | SLE RA 10 | -0.0002341 | | -2341.3 | SLE RA 12 | -0.0001555 | | -1554.8 |
| 363 | SLE RA 10 | -0.0001931 | | -1930.5 | SLE RA 12 | -0.000133 | | -1330.4 |
| 364 | SLE RA 10 | -0.0001639 | | -1639.1 | SLE RA 12 | -0.0001183 | | -1183.3 |
| 365 | SLE RA 10 | -0.0001525 | | -1524.7 | SLE RA 12 | -0.0001153 | | -1153 |
| 366 | SLE RA 10 | -0.0001861 | | -1860.8 | SLE RA 12 | -0.0001292 | | -1292 |
| 367 | SLE RA 10 | -0.0002881 | | -2881 | SLE RA 12 | -0.0001852 | | -1852.5 |
| 368 | SLE RA 10 | -0.0002279 | | -2278.8 | SLE RA 12 | -0.0001517 | | -1517.1 |
| 369 | SLE RA 10 | -0.0002694 | | -2693.8 | SLE RA 12 | -0.0001747 | | -1747.1 |
| 370 | SLE RA 11 | -0.00016 | | -1600.1 | SLE RA 12 | -0.0001165 | | -1165.2 |
| 371 | SLE RA 10 | -0.0001596 | | -1596.2 | SLE RA 12 | -0.0001248 | | -1248.2 |
| 372 | SLE RA 11 | -0.0001518 | | -1517.5 | SLE RA 12 | -0.0001153 | | -1153.1 |
| 373 | SLE RA 10 | -0.0001837 | | -1837.2 | SLE RA 12 | -0.0001462 | | -1462.1 |
| 374 | SLE RA 11 | -0.0001607 | | -1606.9 | SLE RA 12 | -0.0001258 | | -1257.8 |
| 375 | SLE RA 11 | -0.0002221 | | -2220.7 | SLE RA 12 | -0.0001776 | | -1776.2 |
| 376 | SLE RA 11 | -0.0001858 | | -1857.8 | SLE RA 12 | -0.0001473 | | -1473 |
| 377 | SLE RA 11 | -0.0002669 | | -2669.1 | SLE RA 12 | -0.0002127 | | -2126.6 |
| 378 | SLE RA 11 | -0.0002247 | | -2246.5 | SLE RA 12 | -0.000178 | | -1780.4 |
| 379 | SLE RA 11 | -0.0003045 | | -3044.7 | SLE RA 12 | -0.0002403 | | -2402.6 |
| 380 | SLE RA 10 | -0.0002698 | | -2698.5 | SLE RA 12 | -0.0002118 | | -2118.2 |
| 381 | SLE RA 11 | -0.0003198 | | -3198.4 | SLE RA 12 | -0.0002484 | | -2484.5 |
| 382 | SLE RA 10 | -0.0002519 | | -2519.3 | SLE RA 12 | -0.0001673 | | -1673.3 |
| 383 | SLE RA 11 | -0.0002399 | | -2399.3 | SLE RA 12 | -0.0001699 | | -1698.8 |
| 384 | SLE RA 11 | -0.0002964 | | -2964.4 | SLE RA 12 | -0.0002233 | | -2233 |
| 385 | SLE RA 10 | -0.000305 | | -3050.1 | SLE RA 12 | -0.0002203 | | -2202.6 |
| 386 | SLE RA 10 | -0.0003087 | | -3087.3 | SLE RA 12 | -0.0002383 | | -2382.6 |
| 387 | SLE RA 10 | -0.0003255 | | -3254.8 | SLE RA 12 | -0.0002451 | | -2451.5 |
| 388 | SLE RA 10 | -0.000316 | | -3160 | SLE RA 12 | -0.0001974 | | -1973.8 |

| Nodo | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| Ind. | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 389 | SLE RA 10 | -0.0002033 | -2032.7 | SLE RA 12 | -0.000136 | -1359.7 |
| 390 | SLE RA 10 | -0.0002586 | -2585.8 | SLE RA 12 | -0.0001658 | -1658.5 |
| 391 | SLE RA 10 | -0.0001658 | -1658.3 | SLE RA 12 | -0.000117 | -1170.3 |
| 392 | SLE RA 10 | -0.00015 | -1500 | SLE RA 12 | -0.0001118 | -1118.2 |
| 393 | SLE RA 10 | -0.0001925 | -1924.9 | SLE RA 12 | -0.0001304 | -1304.3 |
| 394 | SLE RA 10 | -0.0002473 | -2472.8 | SLE RA 12 | -0.0001597 | -1596.5 |
| 395 | SLE RA 11 | -0.0001598 | -1598.4 | SLE RA 12 | -0.0001145 | -1144.6 |
| 396 | SLE RA 10 | -0.0001548 | -1548.2 | SLE RA 12 | -0.0001201 | -1201.5 |
| 397 | SLE RA 10 | -0.0003115 | -3114.7 | SLE RA 12 | -0.0001946 | -1946.3 |
| 398 | SLE RA 11 | -0.0001483 | -1482.8 | SLE RA 12 | -0.0001117 | -1116.9 |
| 399 | SLE RA 10 | -0.0003475 | -3474.6 | SLE RA 12 | -0.0002143 | -2142.9 |
| 400 | SLE RA 11 | -0.0001554 | -1554.4 | SLE RA 12 | -0.0001212 | -1212.3 |
| 401 | SLE RA 10 | -0.0001778 | -1777.6 | SLE RA 12 | -0.000141 | -1409.7 |
| 402 | SLE RA 11 | -0.0001799 | -1799.4 | SLE RA 12 | -0.0001425 | -1424.8 |
| 403 | SLE RA 11 | -0.0002166 | -2166.3 | SLE RA 12 | -0.0001729 | -1729.1 |
| 404 | SLE RA 11 | -0.0002201 | -2200.7 | SLE RA 12 | -0.0001742 | -1741.7 |
| 405 | SLE RA 11 | -0.000264 | -2639.6 | SLE RA 12 | -0.0002098 | -2098.4 |
| 406 | SLE RA 10 | -0.0002676 | -2675.8 | SLE RA 12 | -0.0002094 | -2094.4 |
| 407 | SLE RA 11 | -0.0003042 | -3042.3 | SLE RA 12 | -0.0002393 | -2393.2 |
| 408 | SLE RA 10 | -0.0003087 | -3086.6 | SLE RA 12 | -0.0002373 | -2372.5 |
| 409 | SLE RA 11 | -0.0003218 | -3217.9 | SLE RA 12 | -0.0002488 | -2488.5 |
| 410 | SLE RA 10 | -0.0003273 | -3273.2 | SLE RA 12 | -0.0002451 | -2451.4 |
| 411 | SLE RA 10 | -0.0002545 | -2545.4 | SLE RA 12 | -0.0001674 | -1673.7 |
| 412 | SLE RA 11 | -0.0002435 | -2435.4 | SLE RA 12 | -0.0001709 | -1709 |
| 413 | SLE RA 11 | -0.0002994 | -2994 | SLE RA 12 | -0.0002241 | -2241.2 |
| 414 | SLE RA 10 | -0.0003074 | -3074.4 | SLE RA 12 | -0.0002204 | -2204 |
| 415 | SLE RA 10 | -0.0002133 | -2133.4 | SLE RA 12 | -0.0001397 | -1397 |
| 416 | SLE RA 10 | -0.0001696 | -1695.7 | SLE RA 12 | -0.0001175 | -1175.1 |
| 417 | SLE RA 10 | -0.0001498 | -1498.2 | SLE RA 12 | -0.0001103 | -1102.6 |
| 418 | SLE RA 10 | -0.0002801 | -2801.4 | SLE RA 12 | -0.0001756 | -1756.1 |
| 419 | SLE RA 11 | -0.0001996 | -1995.8 | SLE RA 12 | -0.0001327 | -1327.5 |
| 420 | SLE RA 10 | -0.0002638 | -2638.3 | SLE RA 12 | -0.0001669 | -1668.7 |
| 421 | SLE RA 11 | -0.0001617 | -1616.6 | SLE RA 12 | -0.0001141 | -1141.4 |
| 422 | SLE RA 10 | -0.000152 | -1519.6 | SLE RA 12 | -0.000117 | -1170.3 |
| 423 | SLE RA 11 | -0.0001473 | -1473.2 | SLE RA 12 | -0.0001099 | -1099.5 |
| 424 | SLE RA 10 | -0.0003606 | -3605.9 | SLE RA 12 | -0.0002194 | -2194.4 |
| 425 | SLE RA 10 | -0.0003481 | -3481.3 | SLE RA 12 | -0.0002126 | -2125.7 |
| 426 | SLE RA 11 | -0.0001523 | -1522.6 | SLE RA 12 | -0.0001182 | -1181.7 |
| 427 | SLE RA 10 | -0.0001727 | -1727 | SLE RA 12 | -0.0001365 | -1364.7 |
| 428 | SLE RA 11 | -0.0001748 | -1747.7 | SLE RA 12 | -0.0001381 | -1381.1 |
| 429 | SLE RA 11 | -0.0002112 | -2112.4 | SLE RA 12 | -0.0001683 | -1683.4 |
| 430 | SLE RA 11 | -0.0002154 | -2154.3 | SLE RA 12 | -0.0001703 | -1703.3 |
| 431 | SLE RA 10 | -0.0004183 | -4182.6 | SLE RA 12 | -0.0002505 | -2505.4 |
| 432 | SLE RA 11 | -0.0002605 | -2605.3 | SLE RA 12 | -0.0002068 | -2067.8 |
| 433 | SLE RA 10 | -0.0002642 | -2641.7 | SLE RA 12 | -0.0002064 | -2064.1 |
| 434 | SLE RA 11 | -0.0003037 | -3036.6 | SLE RA 12 | -0.0002383 | -2383 |
| 435 | SLE RA 10 | -0.0003082 | -3082.4 | SLE RA 12 | -0.0002362 | -2362.2 |
| 436 | SLE RA 11 | -0.0003237 | -3236.8 | SLE RA 12 | -0.0002494 | -2494.3 |
| 437 | SLE RA 10 | -0.0003291 | -3290.9 | SLE RA 12 | -0.0002454 | -2453.6 |
| 438 | SLE RA 10 | -0.0002569 | -2569 | SLE RA 12 | -0.0001673 | -1673 |
| 439 | SLE RA 11 | -0.0002468 | -2467.8 | SLE RA 12 | -0.0001718 | -1718.2 |
| 440 | SLE RA 11 | -0.0003021 | -3021 | SLE RA 12 | -0.0002249 | -2249 |
| 441 | SLE RA 10 | -0.0003097 | -3096.6 | SLE RA 12 | -0.0002205 | -2205 |
| 442 | SLE RA 10 | -0.0001711 | -1711.3 | SLE RA 12 | -0.0001173 | -1173.5 |
| 443 | SLE RA 10 | -0.00015 | -1500.1 | SLE RA 12 | -0.0001094 | -1094.1 |
| 444 | SLE RA 10 | -0.0002176 | -2176.2 | SLE RA 12 | -0.0001407 | -1407.3 |
| 445 | SLE RA 10 | -0.0002865 | -2865.2 | SLE RA 12 | -0.0001775 | -1775.4 |
| 446 | SLE RA 10 | -0.0002663 | -2663 | SLE RA 12 | -0.0001668 | -1668.4 |
| 447 | SLE RA 11 | -0.000202 | -2019.9 | SLE RA 12 | -0.0001329 | -1329 |
| 448 | SLE RA 10 | -0.0003452 | -3452.4 | SLE RA 12 | -0.0002095 | -2095.1 |
| 449 | SLE RA 10 | -0.0001501 | -1500.7 | SLE RA 12 | -0.0001148 | -1148.1 |
| 450 | SLE RA 11 | -0.0001624 | -1624.2 | SLE RA 12 | -0.0001137 | -1136.6 |
| 451 | SLE RA 10 | -0.0003627 | -3627.5 | SLE RA 12 | -0.000219 | -2189.7 |
| 452 | SLE RA 11 | -0.000147 | -1469.8 | SLE RA 12 | -0.0001089 | -1089.5 |
| 453 | SLE RA 10 | -0.0003965 | -3965.2 | SLE RA 12 | -0.0002374 | -2373.5 |
| 454 | SLE RA 11 | -0.00015 | -1500.4 | SLE RA 12 | -0.0001159 | -1158.5 |
| 455 | SLE RA 10 | -0.0001668 | -1668.1 | SLE RA 12 | -0.0001312 | -1312.2 |
| 456 | SLE RA 11 | -0.0001684 | -1683.8 | SLE RA 12 | -0.0001327 | -1326.6 |
| 457 | SLE RA 11 | -0.0002063 | -2063 | SLE RA 12 | -0.0001642 | -1642 |
| 458 | SLE RA 10 | -0.0002095 | -2095.4 | SLE RA 12 | -0.0001656 | -1655.6 |
| 459 | SLE RA 11 | -0.0002577 | -2576.5 | SLE RA 12 | -0.0002042 | -2042.2 |
| 460 | SLE RA 11 | -0.0003035 | -3034.9 | SLE RA 12 | -0.0002376 | -2376.4 |
| 461 | SLE RA 10 | -0.0002618 | -2617.6 | SLE RA 12 | -0.0002042 | -2041.8 |
| 462 | SLE RA 10 | -0.000308 | -3079.9 | SLE RA 12 | -0.0002354 | -2353.7 |
| 463 | SLE RA 11 | -0.0003254 | -3254.1 | SLE RA 12 | -0.00025 | -2499.6 |
| 464 | SLE RA 10 | -0.0003306 | -3306.2 | SLE RA 12 | -0.0002456 | -2455.7 |
| 465 | SLE RA 10 | -0.0002592 | -2591.8 | SLE RA 12 | -0.0001673 | -1673.1 |
| 466 | SLO 3 | -0.0002511 | -2511.4 | SLO 13 | -0.0001715 | -1714.8 |
| 467 | SLE RA 11 | -0.0003046 | -3045.8 | SLE RA 12 | -0.0002257 | -2256.8 |
| 468 | SLE RA 10 | -0.0003117 | -3117.1 | SLE RA 12 | -0.0002206 | -2206.1 |
| 470 | SLE RA 10 | -0.0001484 | -1483.9 | SLE RA 12 | -0.0001127 | -1126.6 |
| 471 | SLE RA 10 | -0.0001493 | -1492.6 | SLE RA 12 | -0.0001086 | -1086.3 |
| 472 | SLE RA 11 | -0.000148 | -1480.2 | SLE RA 12 | -0.0001136 | -1136.1 |
| 473 | SLE RA 10 | -0.0001698 | -1698.4 | SLE RA 12 | -0.0001159 | -1159.2 |
| 474 | SLE RA 10 | -0.0002146 | -2145.6 | SLE RA 12 | -0.0001379 | -1379.2 |
| 475 | SLE RA 11 | -0.0001462 | -1462.3 | SLE RA 12 | -0.0001082 | -1082.2 |
| 476 | SLE RA 10 | -0.000277 | -2770.2 | SLE RA 12 | -0.0001708 | -1707.8 |
| 477 | SLE RA 11 | -0.0002578 | -2578.4 | SLE RA 12 | -0.0001608 | -1607.9 |
| 478 | SLE RA 11 | -0.0001611 | -1610.7 | SLE RA 12 | -0.0001123 | -1123.2 |
| 479 | SLE RA 10 | -0.0003354 | -3353.7 | SLE RA 12 | -0.0002021 | -2020.8 |
| 480 | SLE RA 11 | -0.0001993 | -1992.6 | SLE RA 12 | -0.0001304 | -1304 |
| 481 | SLE RA 10 | -0.000321 | -3210.1 | SLE RA 12 | -0.0001944 | -1944.5 |
| 482 | SLE RA 10 | -0.0003549 | -3549.1 | SLE RA 12 | -0.0002126 | -2126.3 |
| 483 | SLE RA 10 | -0.0001567 | -1567.3 | SLE RA 12 | -0.0001219 | -1219.4 |
| 484 | SLE RA 11 | -0.0001577 | -1577 | SLE RA 12 | -0.0001233 | -1233.1 |
| 485 | SLE RA 11 | -0.0001981 | -1980.9 | SLE RA 12 | -0.0001575 | -1574.6 |
| 486 | SLE RA 10 | -0.0002008 | -2008.4 | SLE RA 12 | -0.0001587 | -1586.6 |
| 487 | SLE RA 11 | -0.0002523 | -2523.4 | SLE RA 12 | -0.0001999 | -1998.7 |
| 488 | SLE RA 10 | -0.0002557 | -2557.3 | SLE RA 12 | -0.0001994 | -1994.1 |
| 489 | SLE RA 11 | -0.000303 | -3030.4 | SLE RA 12 | -0.0002368 | -2368.4 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 490 | SLE RA 10 | -0.0003053 | | -3052.9 | SLE RA 12 | -0.0002331 | | -2330.6 |
| 491 | SLE RA 11 | -0.0003269 | | -3269.2 | SLE RA 12 | -0.0002504 | | -2504.4 |
| 492 | SLE RA 10 | -0.0003319 | | -3318.6 | SLE RA 12 | -0.0002458 | | -2457.9 |
| 493 | SLE RA 10 | -0.0002616 | | -2615.9 | SLE RA 12 | -0.0001676 | | -1675.8 |
| 494 | SLO 3 | -0.0002562 | | -2562.3 | SLO 13 | -0.0001697 | | -1697.3 |
| 495 | SLE RA 11 | -0.0003069 | | -3069.5 | SLE RA 12 | -0.0002265 | | -2265.3 |
| 496 | SLE RA 10 | -0.0003137 | | -3137 | SLE RA 12 | -0.0002208 | | -2207.9 |
| 497 | SLE RA 10 | -0.0001472 | | -1471.8 | SLE RA 12 | -0.0001082 | | -1082.1 |
| 498 | SLE RA 11 | -0.000145 | | -1449.8 | SLE RA 12 | -0.0001084 | | -1083.6 |
| 499 | SLE RA 10 | -0.0001661 | | -1661.1 | SLE RA 12 | -0.0001135 | | -1135 |
| 500 | SLE RA 10 | -0.0002093 | | -2093 | SLE RA 12 | -0.0001134 | | -1139.9 |
| 501 | SLE RA 10 | -0.0002669 | | -2668.7 | SLE RA 12 | -0.0001635 | | -1634.9 |
| 502 | SLE RA 11 | -0.0001585 | | -1585.3 | SLE RA 12 | -0.0001106 | | -1106.4 |
| 503 | SLE RA 10 | -0.0003159 | | -3158.6 | SLE RA 12 | -0.0001891 | | -1891.2 |
| 504 | SLE RA 10 | -0.000331 | | -3309.8 | SLE RA 12 | -0.0001971 | | -1971 |
| 505 | SLE RA 11 | -0.0001953 | | -1953.4 | SLE RA 12 | -0.0001274 | | -1273.8 |
| 506 | SLE RA 11 | -0.0003034 | | -3034.2 | SLE RA 12 | -0.0001827 | | -1826.9 |
| 507 | SLE RA 11 | -0.0002495 | | -2495.3 | SLE RA 12 | -0.0001547 | | -1547.1 |
| 508 | SLE RA 10 | -0.0001578 | | -1577.9 | SLE RA 12 | -0.000123 | | -1230 |
| 509 | SLE RA 11 | -0.0001955 | | -1955.5 | SLE RA 12 | -0.0001553 | | -1553 |
| 510 | SLE RA 11 | -0.0002495 | | -2495.5 | SLE RA 12 | -0.0001974 | | -1974.4 |
| 511 | SLE RA 10 | -0.0001991 | | -1991.1 | SLE RA 12 | -0.0001571 | | -1571.2 |
| 512 | SLE RA 11 | -0.0001593 | | -1593 | SLE RA 12 | -0.0001248 | | -1247.7 |
| 513 | SLE RA 11 | -0.0003021 | | -3020.8 | SLE RA 12 | -0.0002357 | | -2356.9 |
| 514 | SLE RA 10 | -0.0002541 | | -2540.8 | SLE RA 12 | -0.0001978 | | -1977.5 |
| 515 | SLE RA 10 | -0.0001467 | | -1466.5 | SLE RA 12 | -0.0001083 | | -1083.2 |
| 516 | SLE RA 11 | -0.0003282 | | -3281.8 | SLE RA 12 | -0.0002508 | | -2507.8 |
| 517 | SLE RA 10 | -0.0003048 | | -3048.2 | SLE RA 12 | -0.0002321 | | -2320.5 |
| 518 | SLE RA 10 | -0.000333 | | -3329.8 | SLE RA 12 | -0.0002456 | | -2455.9 |
| 519 | SLO 15 | -0.0002663 | | -2663.1 | SLE RA 12 | -0.0001684 | | -1683.6 |
| 520 | SLO 3 | -0.0002616 | | -2616.3 | SLO 13 | -0.0001683 | | -1683.4 |
| 521 | SLE RA 11 | -0.0003093 | | -3092.6 | SLE RA 12 | -0.0002275 | | -2275.1 |
| 522 | SLE RA 10 | -0.0003156 | | -3156.3 | SLE RA 12 | -0.0002211 | | -2210.5 |
| 523 | SLE RA 10 | -0.0001643 | | -1643.1 | SLE RA 12 | -0.0001124 | | -1124.1 |
| 524 | SLE RA 11 | -0.000145 | | -1450 | SLE RA 12 | -0.0001089 | | -1089.1 |
| 525 | SLE RA 10 | -0.0002083 | | -2082.8 | SLE RA 12 | -0.0001327 | | -1326.8 |
| 526 | SLE RA 10 | -0.0002679 | | -2679.1 | SLE RA 12 | -0.0001625 | | -1624.6 |
| 527 | SLE RA 10 | -0.0003212 | | -3212.5 | SLE RA 12 | -0.0001896 | | -1896.1 |
| 528 | SLE RA 10 | -0.0003388 | | -3387.7 | SLE RA 12 | -0.0001986 | | -1986.1 |
| 529 | SLE RA 11 | -0.0001571 | | -1571.4 | SLE RA 12 | -0.00011 | | -1099.9 |
| 530 | SLE RA 11 | -0.0003083 | | -3083.4 | SLE RA 12 | -0.0001832 | | -1831.5 |
| 531 | SLE RA 11 | -0.0002505 | | -2504.9 | SLE RA 12 | -0.0001539 | | -1539.4 |
| 532 | SLE RA 11 | -0.0001942 | | -1941.9 | SLE RA 12 | -0.0001263 | | -1262.7 |
| 533 | SLE RA 10 | -0.0001593 | | -1593 | SLE RA 12 | -0.0001244 | | -1243.8 |
| 534 | SLE RA 11 | -0.0001963 | | -1962.9 | SLE RA 12 | -0.0001558 | | -1558 |
| 535 | SLE RA 10 | -0.0001481 | | -1481 | SLE RA 12 | -0.00011 | | -1099.6 |
| 536 | SLE RA 11 | -0.0002495 | | -2494.8 | SLE RA 12 | -0.0001971 | | -1970.7 |
| 537 | SLE RA 10 | -0.0002003 | | -2002.7 | SLE RA 12 | -0.0001578 | | -1578.3 |
| 538 | SLE RA 11 | -0.0003016 | | -3016.1 | SLE RA 12 | -0.0002349 | | -2348.7 |
| 539 | SLE RA 10 | -0.0002541 | | -2541.4 | SLE RA 12 | -0.0001973 | | -1973.1 |
| 540 | SLE RA 11 | -0.0001614 | | -1614.5 | SLE RA 12 | -0.0001266 | | -1266.4 |
| 541 | SLE RA 10 | -0.0001653 | | -1653.3 | SLE RA 12 | -0.0001137 | | -1137 |
| 542 | SLE RA 11 | -0.0003293 | | -3292.9 | SLE RA 12 | -0.0002509 | | -2509.5 |
| 543 | SLE RA 10 | -0.0003057 | | -3057.3 | SLE RA 12 | -0.0002318 | | -2318.4 |
| 544 | SLE RA 10 | -0.0003338 | | -3338.3 | SLE RA 12 | -0.0002452 | | -2452.1 |
| 545 | SLO 15 | -0.0002719 | | -2719.2 | SLE RA 12 | -0.0001699 | | -1699 |
| 546 | SLO 3 | -0.0002675 | | -2675.4 | SLO 13 | -0.0001676 | | -1676.2 |
| 547 | SLE RA 11 | -0.0003116 | | -3115.8 | SLE RA 12 | -0.0002287 | | -2286.6 |
| 548 | SLE RA 10 | -0.0003176 | | -3176.2 | SLE RA 12 | -0.0002215 | | -2214.8 |
| 549 | SLE RA 10 | -0.0002103 | | -2102.9 | SLE RA 12 | -0.0001341 | | -1341.3 |
| 550 | SLE RA 11 | -0.0003756 | | -3755.6 | SLE RA 12 | -0.0002164 | | -2164 |
| 551 | SLE RA 10 | -0.0003462 | | -3461.7 | SLE RA 12 | -0.0002016 | | -2016.1 |
| 552 | SLE RA 10 | -0.0002767 | | -2767.4 | SLE RA 12 | -0.0001668 | | -1668.5 |
| 553 | SLE RA 11 | -0.0001469 | | -1468.5 | SLE RA 12 | -0.0001109 | | -1108.5 |
| 554 | SLE RA 11 | -0.0003304 | | -3303.6 | SLE RA 12 | -0.0001939 | | -1938.5 |
| 555 | SLE RA 11 | -0.0001585 | | -1585.1 | SLE RA 12 | -0.0001116 | | -1116.1 |
| 556 | SLE RA 11 | -0.0002575 | | -2575.3 | SLE RA 12 | -0.0001577 | | -1576.6 |
| 557 | SLE RA 11 | -0.0001965 | | -1964.6 | SLE RA 12 | -0.0001281 | | -1280.6 |
| 558 | SLE RA 11 | -0.0004066 | | -4066.4 | SLE RA 12 | -0.0002335 | | -2335 |
| 559 | SLE RA 10 | -0.0003558 | | -3557.7 | SLE RA 12 | -0.0002084 | | -2084.4 |
| 560 | SLE RA 10 | -0.0001645 | | -1644.9 | SLE RA 12 | -0.000129 | | -1289.6 |
| 561 | SLE RA 10 | -0.000153 | | -1530.4 | SLE RA 12 | -0.0001149 | | -1149.2 |
| 562 | SLE RA 10 | -0.0001685 | | -1685.5 | SLE RA 12 | -0.000118 | | -1179.8 |
| 563 | SLE RA 11 | -0.0002001 | | -2001.3 | SLE RA 12 | -0.0001588 | | -1587.9 |
| 564 | SLE RA 11 | -0.0003412 | | -3411.7 | SLE RA 12 | -0.0002013 | | -2013.4 |
| 565 | SLE RA 10 | -0.0002115 | | -2114.9 | SLE RA 12 | -0.0001373 | | -1373.3 |
| 566 | SLE RA 10 | -0.000278 | | -2780.4 | SLE RA 12 | -0.0001699 | | -1698.7 |
| 567 | SLE RA 11 | -0.0002517 | | -2516.6 | SLE RA 12 | -0.0001984 | | -1984.1 |
| 568 | SLE RA 11 | -0.0002604 | | -2603.7 | SLE RA 12 | -0.0001615 | | -1615.3 |
| 569 | SLE RA 10 | -0.0002046 | | -2045.5 | SLE RA 12 | -0.0001609 | | -1609.1 |
| 570 | SLE RA 11 | -0.0001668 | | -1668.3 | SLE RA 12 | -0.0001312 | | -1311.6 |
| 571 | SLE RA 11 | -0.0003029 | | -3029 | SLE RA 12 | -0.0002352 | | -2352.5 |
| 572 | SLE RA 10 | -0.0002569 | | -2569.2 | SLE RA 12 | -0.0001988 | | -1987.5 |
| 573 | SLE RA 11 | -0.0001992 | | -1992.1 | SLE RA 12 | -0.0001321 | | -1320.9 |
| 574 | SLE RA 11 | -0.0001522 | | -1522.4 | SLE RA 12 | -0.0001159 | | -1159.4 |
| 575 | SLE RA 11 | -0.0001627 | | -1627.3 | SLE RA 12 | -0.0001164 | | -1163.6 |
| 576 | SLE RA 10 | -0.0003068 | | -3068.4 | SLE RA 12 | -0.0002317 | | -2316.8 |
| 577 | SLE RA 11 | -0.0003302 | | -3301.7 | SLE RA 12 | -0.000251 | | -2510 |
| 578 | SLE RA 10 | -0.0003344 | | -3344.5 | SLE RA 12 | -0.0002447 | | -2447.1 |
| 579 | SLO 15 | -0.0002783 | | -2783.3 | SLO 1 | -0.0001714 | | -1714.1 |
| 580 | SLO 3 | -0.0002742 | | -2741.9 | SLO 13 | -0.000168 | | -1679.5 |
| 581 | SLE RA 11 | -0.000314 | | -3140 | SLE RA 12 | -0.0002301 | | -2300.7 |
| 582 | SLE RA 10 | -0.0003198 | | -3197.6 | SLE RA 12 | -0.0002222 | | -2221.6 |
| 583 | SLE RA 11 | -0.0003526 | | -3526.3 | SLE RA 12 | -0.0002123 | | -2123.5 |
| 584 | SLE RA 10 | -0.0001761 | | -1760.8 | SLE RA 12 | -0.0001272 | | -1271.7 |
| 585 | SLE RA 10 | -0.0002118 | | -2117.9 | SLE RA 12 | -0.0001431 | | -1431.1 |
| 586 | SLE RA 10 | -0.0001641 | | -1640.8 | SLE RA 12 | -0.0001253 | | -1253.4 |
| 587 | SLE RA 10 | -0.0003271 | | -3270.6 | SLE RA 12 | -0.0001998 | | -1997.7 |
| 588 | SLE RA 10 | -0.0002675 | | -2675 | SLE RA 12 | -0.0001703 | | -1702.5 |
| 589 | SLE RA 11 | -0.0003159 | | -3159.5 | SLE RA 12 | -0.0001944 | | -1943.7 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 590 | SLE RA 11 | -0.0001759 | -1758.7 | SLE RA 12 | -0.0001386 | -1386.1 |
| 591 | SLE RA 11 | -0.0002541 | -2541 | SLE RA 12 | -0.000164 | -1640 |
| 592 | SLE RA 11 | -0.0002095 | -2094.6 | SLE RA 12 | -0.0001661 | -1660.6 |
| 593 | SLE RA 11 | -0.0002027 | -2027.3 | SLE RA 12 | -0.0001393 | -1393.4 |
| 594 | SLE RA 11 | -0.0001719 | -1719.2 | SLE RA 12 | -0.0001261 | -1261.2 |
| 595 | SLE RA 11 | -0.0001638 | -1637.8 | SLE RA 12 | -0.0001262 | -1262.2 |
| 596 | SLE RA 10 | -0.000178 | -1779.7 | SLE RA 12 | -0.0001402 | -1401.6 |
| 597 | SLE RA 11 | -0.0002578 | -2578 | SLE RA 12 | -0.0002027 | -2027 |
| 598 | SLE RA 10 | -0.0002128 | -2128.3 | SLE RA 12 | -0.0001669 | -1669.4 |
| 599 | SLE RA 10 | -0.0002617 | -2616.7 | SLE RA 12 | -0.0002015 | -2015.4 |
| 600 | SLE RA 11 | -0.0003057 | -3057 | SLE RA 12 | -0.0002366 | -2366.4 |
| 601 | SLE RA 10 | -0.0003094 | -3094.3 | SLE RA 12 | -0.0002323 | -2323.4 |
| 602 | SLE RA 11 | -0.000331 | -3310.5 | SLE RA 12 | -0.000251 | -2509.9 |
| 603 | SLE RA 10 | -0.0003353 | -3352.7 | SLE RA 12 | -0.000244 | -2440 |
| 604 | SLO 15 | -0.0002858 | -2858 | SLO 1 | -0.000173 | -1730.3 |
| 605 | SLO 3 | -0.0002819 | -2818.5 | SLO 13 | -0.0001699 | -1698.6 |
| 606 | SLE RA 11 | -0.0003166 | -3166 | SLE RA 12 | -0.0002318 | -2317.8 |
| 607 | SLE RA 10 | -0.0003221 | -3221 | SLE RA 12 | -0.0002231 | -2231 |
| 608 | SLE RA 11 | -0.0002553 | -2552.9 | SLE RA 12 | -0.0001736 | -1735.8 |
| 609 | SLE RA 11 | -0.0001848 | -1848.1 | SLE RA 12 | -0.0001436 | -1435.8 |
| 610 | SLE RA 10 | -0.0001925 | -1924.6 | SLE RA 12 | -0.0001442 | -1441.8 |
| 611 | SLE RA 10 | -0.0002178 | -2177.7 | SLE RA 12 | -0.0001554 | -1553.7 |
| 612 | SLE RA 11 | -0.0003027 | -3027.4 | SLE RA 12 | -0.0001972 | -1971.7 |
| 613 | SLE RA 11 | -0.0001963 | -1963.1 | SLE RA 12 | -0.0001552 | -1551.7 |
| 614 | SLE RA 11 | -0.0002904 | -2903.6 | SLE RA 12 | -0.000191 | -1910.1 |
| 615 | SLE RA 11 | -0.0002847 | -2847 | SLE RA 12 | -0.0001883 | -1882.8 |
| 616 | SLE RA 11 | -0.000248 | -2479.5 | SLE RA 12 | -0.0001702 | -1701.9 |
| 617 | SLE RA 10 | -0.0001849 | -1849.3 | SLE RA 12 | -0.0001439 | -1439 |
| 618 | SLE RA 11 | -0.0002125 | -2125.4 | SLE RA 12 | -0.0001532 | -1531.5 |
| 619 | SLE RA 11 | -0.0001902 | -1901.7 | SLE RA 12 | -0.0001435 | -1435.1 |
| 620 | SLE RA 11 | -0.0002259 | -2258.7 | SLE RA 12 | -0.0001786 | -1786.3 |
| 621 | SLE RA 10 | -0.0001981 | -1981.4 | SLE RA 12 | -0.0001557 | -1557.4 |
| 622 | SLE RA 10 | -0.0002285 | -2285.3 | SLE RA 12 | -0.0001782 | -1782.2 |
| 623 | SLE RA 11 | -0.0002679 | -2678.8 | SLE RA 12 | -0.0002098 | -2098 |
| 624 | SLE RA 10 | -0.0002711 | -2711.4 | SLE RA 12 | -0.0002075 | -2074.7 |
| 625 | SLE RA 11 | -0.0003091 | -3090.6 | SLE RA 12 | -0.0002384 | -2383.7 |
| 626 | SLE RA 10 | -0.0003127 | -3127.5 | SLE RA 12 | -0.0002334 | -2333.6 |
| 627 | SLE RA 11 | -0.0003319 | -3319 | SLE RA 12 | -0.000251 | -2509.9 |
| 628 | SLE RA 10 | -0.0003359 | -3358.8 | SLE RA 12 | -0.0002433 | -2433 |
| 629 | SLO 15 | -0.0002947 | -2946.9 | SLO 1 | -0.0001769 | -1769 |
| 630 | SLO 3 | -0.0002909 | -2909 | SLO 13 | -0.000174 | -1739.9 |
| 631 | SLE RA 11 | -0.0003195 | -3194.9 | SLO 13 | -0.0002306 | -2306.2 |
| 632 | SLE RA 10 | -0.0003248 | -3247.7 | SLE RA 12 | -0.0002244 | -2244.1 |
| 633 | SLE RA 11 | -0.0002274 | -2273.9 | SLE RA 12 | -0.0001794 | -1794 |
| 634 | SLE RA 11 | -0.0002179 | -2178.7 | SLE RA 12 | -0.0001707 | -1707.1 |
| 635 | SLE RA 10 | -0.0002181 | -2181.1 | SLE RA 12 | -0.0001699 | -1698.9 |
| 636 | SLE RA 11 | -0.000259 | -2590.3 | SLE RA 12 | -0.0001881 | -1881.5 |
| 637 | SLE RA 11 | -0.0002373 | -2373.4 | SLE RA 12 | -0.0001776 | -1775.5 |
| 638 | SLE RA 10 | -0.0002289 | -2288.6 | SLE RA 12 | -0.0001785 | -1784.9 |
| 639 | SLE RA 11 | -0.0002221 | -2221 | SLE RA 12 | -0.0001708 | -1708.3 |
| 640 | SLE RA 11 | -0.0002781 | -2780.6 | SLE RA 12 | -0.0001977 | -1977.1 |
| 641 | SLE RA 10 | -0.0002523 | -2523.4 | SLE RA 12 | -0.0001948 | -1948.2 |
| 642 | SLE RA 11 | -0.0002848 | -2847.9 | SLE RA 12 | -0.0002011 | -2010.8 |
| 643 | SLE RA 11 | -0.0002507 | -2506.7 | SLE RA 12 | -0.0001971 | -1971.1 |
| 644 | SLE RA 10 | -0.0002758 | -2757.7 | SLE RA 12 | -0.0001965 | -1965.1 |
| 645 | SLE RA 10 | -0.0002352 | -2352.2 | SLE RA 12 | -0.0001763 | -1762.8 |
| 646 | SLE RA 10 | -0.0002561 | -2560.8 | SLE RA 12 | -0.0001866 | -1866.2 |
| 647 | SLE RA 10 | -0.0002214 | -2214.4 | SLE RA 12 | -0.0001701 | -1700.8 |
| 648 | SLE RA 11 | -0.0002822 | -2822.2 | SLE RA 12 | -0.0002198 | -2197.7 |
| 649 | SLE RA 10 | -0.0002849 | -2849 | SLE RA 12 | -0.000216 | -2160.3 |
| 650 | SLE RA 11 | -0.0003144 | -3144.5 | SLE RA 12 | -0.0002414 | -2413.6 |
| 651 | SLE RA 10 | -0.0003179 | -3178.7 | SLE RA 12 | -0.0002353 | -2353.2 |
| 652 | SLE RA 11 | -0.0003329 | -3328.6 | SLE RA 12 | -0.0002509 | -2509.5 |
| 653 | SLE RA 10 | -0.0003367 | -3367 | SLE RA 12 | -0.0002425 | -2425.3 |
| 654 | SLO 15 | -0.0003054 | -3053.5 | SLO 1 | -0.0001836 | -1836.1 |
| 655 | SLO 3 | -0.0003017 | -3017.1 | SLO 13 | -0.0001809 | -1809.4 |
| 656 | SLO 3 | -0.0003233 | -3232.8 | SLO 13 | -0.0002291 | -2291 |
| 657 | SLE RA 10 | -0.0003277 | -3277.5 | SLE RA 12 | -0.000226 | -2260.3 |
| 658 | SLE RA 11 | -0.0003003 | -3003.3 | SLE RA 12 | -0.000232 | -2319.5 |
| 659 | SLE RA 10 | -0.0002823 | -2823.1 | SLE RA 12 | -0.0002147 | -2147.2 |
| 660 | SLE RA 10 | -0.0003028 | -3027.8 | SLE RA 12 | -0.0002267 | -2267 |
| 661 | SLE RA 10 | -0.0002605 | -2604.5 | SLE RA 12 | -0.000201 | -2010.3 |
| 662 | SLE RA 10 | -0.0002617 | -2617 | SLE RA 12 | -0.0002014 | -2013.5 |
| 663 | SLE RA 11 | -0.0002808 | -2808.3 | SLE RA 12 | -0.0002187 | -2187.3 |
| 664 | SLE RA 11 | -0.0002663 | -2662.7 | SLE RA 12 | -0.0002083 | -2083.5 |
| 665 | SLE RA 10 | -0.0002676 | -2676.1 | SLE RA 12 | -0.0002057 | -2056.9 |
| 666 | SLE RA 11 | -0.0002814 | -2813.8 | SLE RA 12 | -0.0002126 | -2126.2 |
| 667 | SLE RA 11 | -0.0002702 | -2702.4 | SLE RA 12 | -0.0002071 | -2071.4 |
| 668 | SLE RA 11 | -0.0002911 | -2910.7 | SLE RA 12 | -0.0002175 | -2174.9 |
| 669 | SLE RA 11 | -0.0002606 | -2605.5 | SLE RA 12 | -0.0002037 | -2036.6 |
| 670 | SLE RA 11 | -0.0002945 | -2945.3 | SLE RA 12 | -0.0002191 | -2191.4 |
| 671 | SLE RA 10 | -0.0002699 | -2698.9 | SLE RA 12 | -0.0002058 | -2058 |
| 672 | SLE RA 11 | -0.0002625 | -2625.1 | SLE RA 12 | -0.0002037 | -2037.3 |
| 673 | SLE RA 10 | -0.000281 | -2809.8 | SLE RA 12 | -0.0002118 | -2118.1 |
| 674 | SLE RA 10 | -0.0002907 | -2906.7 | SLE RA 12 | -0.0002171 | -2170.6 |
| 675 | SLE RA 11 | -0.0003211 | -3211.1 | SLE RA 12 | -0.000245 | -2450.1 |
| 676 | SLE RA 10 | -0.0003243 | -3243 | SLE RA 12 | -0.0002379 | -2378.7 |
| 677 | SLE RA 11 | -0.0003339 | -3339.3 | SLE RA 12 | -0.0002509 | -2509 |
| 678 | SLE RA 10 | -0.0003378 | -3378.3 | SLE RA 12 | -0.0002418 | -2417.6 |
| 679 | SLO 15 | -0.0003179 | -3178.9 | SLO 1 | -0.000193 | -1930.2 |
| 680 | SLO 3 | -0.0003144 | -3144.1 | SLO 13 | -0.0001906 | -1905.9 |
| 681 | SLO 3 | -0.0003296 | -3295.7 | SLO 13 | -0.0002274 | -2273.9 |
| 682 | SLO 15 | -0.0003323 | -3323.4 | SLE RA 12 | -0.0002278 | -2277.5 |
| 683 | SLE RA 11 | -0.0003265 | -3264.9 | SLE RA 12 | -0.0002476 | -2476.5 |
| 684 | SLE RA 10 | -0.0003297 | -3296.7 | SLE RA 12 | -0.0002397 | -2396.9 |
| 685 | SLE RA 11 | -0.000319 | -3189.6 | SLE RA 12 | -0.0002434 | -2434.3 |
| 686 | SLE RA 10 | -0.0003216 | -3216.1 | SLE RA 12 | -0.0002365 | -2365.3 |
| 687 | SLE RA 11 | -0.0003092 | -3091.8 | SLE RA 12 | -0.0002376 | -2375.7 |
| 688 | SLE RA 10 | -0.0003115 | -3114.8 | SLE RA 12 | -0.0002322 | -2321.6 |
| 689 | SLE RA 11 | -0.0003091 | -3091.4 | SLE RA 12 | -0.0002357 | -2357.4 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 690 | SLE RA 10 | -0.0003016 | | -3015.7 | SLE RA 12 | -0.0002284 | | -2284.3 |
| 691 | SLE RA 10 | -0.0003049 | | -3049 | SLE RA 12 | -0.0002315 | | -2314.8 |
| 692 | SLE RA 11 | -0.0003045 | | -3045 | SLE RA 12 | -0.0002336 | | -2335.9 |
| 693 | SLE RA 10 | -0.0003019 | | -3019.3 | SLE RA 12 | -0.0002293 | | -2293 |
| 694 | SLE RA 11 | -0.0003035 | | -3034.9 | SLE RA 12 | -0.000234 | | -2340.3 |
| 695 | SLE RA 10 | -0.0003052 | | -3052.3 | SLE RA 12 | -0.0002296 | | -2296.4 |
| 696 | SLE RA 11 | -0.0003134 | | -3134 | SLE RA 12 | -0.0002377 | | -2377.4 |
| 697 | SLE RA 10 | -0.0003097 | | -3096.5 | SLE RA 12 | -0.0002346 | | -2345.6 |
| 698 | SLE RA 11 | -0.0003007 | | -3007.3 | SLE RA 12 | -0.0002322 | | -2321.7 |
| 699 | SLE RA 11 | -0.0003014 | | -3014.4 | SLE RA 12 | -0.0002323 | | -2322.7 |
| 700 | SLE RA 10 | -0.0003136 | | -3136 | SLE RA 12 | -0.0002371 | | -2371.5 |
| 701 | SLE RA 11 | -0.0003151 | | -3150.8 | SLE RA 12 | -0.0002384 | | -2383.9 |
| 702 | SLE RA 11 | -0.0003345 | | -3344.6 | SLO 13 | -0.0002452 | | -2452.3 |
| 703 | SLE RA 10 | -0.0003384 | | -3383.6 | SLE RA 12 | -0.00024 | | -2400.1 |
| 704 | SLO 15 | -0.0003303 | | -3303 | SLO 1 | -0.0002021 | | -2020.6 |
| 705 | SLO 3 | -0.0003269 | | -3269.5 | SLO 13 | -0.0001998 | | -1998.4 |
| 706 | SLO 3 | -0.0003351 | | -3351.3 | SLO 13 | -0.0002241 | | -2240.8 |
| 707 | SLO 15 | -0.0003379 | | -3379.3 | SLO 1 | -0.0002258 | | -2257.8 |
| 708 | SLE RA 11 | -0.0003299 | | -3299.3 | SLE RA 12 | -0.000248 | | -2480.1 |
| 709 | SLE RA 10 | -0.0003331 | | -3331.3 | SLE RA 12 | -0.0002394 | | -2394.2 |
| 710 | SLE RA 11 | -0.0003261 | | -3261.3 | SLE RA 12 | -0.000246 | | -2459.9 |
| 711 | SLE RA 10 | -0.0003289 | | -3289 | SLE RA 12 | -0.0002387 | | -2387.1 |
| 712 | SLE RA 11 | -0.0003236 | | -3235.9 | SLE RA 12 | -0.0002445 | | -2444.8 |
| 713 | SLE RA 11 | -0.0003221 | | -3220.9 | SLE RA 12 | -0.0002427 | | -2427.3 |
| 714 | SLE RA 11 | -0.0003231 | | -3230.7 | SLE RA 12 | -0.0002428 | | -2427.9 |
| 715 | SLE RA 11 | -0.0003221 | | -3221.5 | SLE RA 12 | -0.0002434 | | -2434.4 |
| 716 | SLE RA 11 | -0.0003217 | | -3216.6 | SLE RA 12 | -0.0002429 | | -2428.8 |
| 717 | SLE RA 10 | -0.000326 | | -3260.5 | SLE RA 12 | -0.0002384 | | -2383.6 |
| 718 | SLE RA 10 | -0.0003241 | | -3241.4 | SLE RA 12 | -0.0002385 | | -2384.7 |
| 719 | SLE RA 10 | -0.0003232 | | -3232.1 | SLE RA 12 | -0.0002397 | | -2397 |
| 720 | SLE RA 10 | -0.0003232 | | -3232.5 | SLE RA 12 | -0.0002389 | | -2388.9 |
| 721 | SLE RA 11 | -0.0003239 | | -3238.5 | SLE RA 12 | -0.0002425 | | -2424.5 |
| 722 | SLE RA 10 | -0.0003237 | | -3236.7 | SLE RA 12 | -0.0002405 | | -2404.7 |
| 723 | SLE RA 10 | -0.0003241 | | -3241 | SLE RA 12 | -0.0002414 | | -2413.6 |
| 724 | SLE RA 11 | -0.0003241 | | -3240.6 | SLE RA 12 | -0.000242 | | -2420.1 |
| 725 | SLO 15 | -0.0003356 | | -3355.6 | SLO 1 | -0.0002024 | | -2023.9 |
| 726 | SLO 3 | -0.0003323 | | -3322.7 | SLO 13 | -0.0002003 | | -2003.4 |
| 727 | SLO 3 | -0.0003357 | | -3356.9 | SLO 13 | -0.0002152 | | -2152.5 |
| 728 | SLO 3 | -0.0003302 | | -3301.8 | SLO 13 | -0.000224 | | -2239.9 |
| 729 | SLE RA 11 | -0.0003206 | | -3206.2 | SLO 13 | -0.0002266 | | -2266.2 |
| 730 | SLE RA 11 | -0.0003152 | | -3152.4 | SLO 13 | -0.000228 | | -2280.1 |
| 731 | SLE RA 11 | -0.0003106 | | -3106.3 | SLE RA 12 | -0.0002264 | | -2263.8 |
| 732 | SLE RA 11 | -0.0003071 | | -3070.7 | SLE RA 12 | -0.0002231 | | -2231.3 |
| 733 | SLE RA 11 | -0.0003046 | | -3046.1 | SLE RA 12 | -0.0002206 | | -2206.3 |
| 734 | SLE RA 11 | -0.0003031 | | -3031 | SLE RA 12 | -0.0002188 | | -2188 |
| 735 | SLE RA 11 | -0.0003023 | | -3023.1 | SLE RA 12 | -0.0002175 | | -2175.1 |
| 736 | SLE RA 11 | -0.0003019 | | -3019.2 | SLE RA 12 | -0.0002166 | | -2165.6 |
| 737 | SLE RA 11 | -0.0003017 | | -3017.2 | SLE RA 12 | -0.0002158 | | -2158.5 |
| 738 | SLE RA 10 | -0.0003023 | | -3022.8 | SLE RA 12 | -0.0002153 | | -2153.2 |
| 739 | SLE RA 10 | -0.0003031 | | -3030.8 | SLE RA 12 | -0.000215 | | -2150.2 |
| 740 | SLE RA 10 | -0.0003043 | | -3043.3 | SLE RA 12 | -0.0002151 | | -2150.9 |
| 741 | SLE RA 10 | -0.0003063 | | -3062.9 | SLE RA 12 | -0.0002157 | | -2156.6 |
| 742 | SLE RA 10 | -0.0003092 | | -3092.1 | SLE RA 12 | -0.0002169 | | -2168.9 |
| 743 | SLE RA 10 | -0.0003132 | | -3132.1 | SLE RA 12 | -0.0002188 | | -2188.3 |
| 744 | SLE RA 10 | -0.0003183 | | -3183.2 | SLE RA 12 | -0.0002215 | | -2214.8 |
| 745 | SLE RA 10 | -0.0003242 | | -3242.4 | SLE RA 12 | -0.0002246 | | -2245.6 |
| 746 | SLO 15 | -0.0003326 | | -3326.4 | SLO 1 | -0.0002253 | | -2252.9 |
| 747 | SLO 15 | -0.0003386 | | -3385.9 | SLO 1 | -0.0002169 | | -2169.3 |
| 748 | SLO 3 | -0.0003285 | | -3284.9 | SLO 13 | -0.0001917 | | -1917.2 |
| 749 | SLO 3 | -0.0003283 | | -3282.6 | SLO 13 | -0.0002016 | | -2015.7 |
| 750 | SLO 3 | -0.0003173 | | -3173.5 | SLO 13 | -0.0002023 | | -2023.1 |
| 751 | SLO 3 | -0.0002991 | | -2991.5 | SLO 13 | -0.0001942 | | -1941.7 |
| 752 | SLO 3 | -0.0002812 | | -2811.5 | SLO 13 | -0.000186 | | -1860.4 |
| 753 | SLE RA 11 | -0.0002697 | | -2697.3 | SLO 13 | -0.0001811 | | -1810.6 |
| 754 | SLE RA 11 | -0.000262 | | -2619.5 | SLE RA 12 | -0.0001775 | | -1774.6 |
| 755 | SLE RA 11 | -0.0002569 | | -2568.5 | SLE RA 12 | -0.0001721 | | -1721.1 |
| 756 | SLE RA 11 | -0.0002539 | | -2538.9 | SLE RA 12 | -0.0001686 | | -1686.1 |
| 757 | SLE RA 11 | -0.0002524 | | -2524.4 | SLE RA 12 | -0.0001664 | | -1664.4 |
| 758 | SLE RA 11 | -0.0002518 | | -2518.2 | SLE RA 12 | -0.0001651 | | -1650.8 |
| 759 | SLE RA 11 | -0.0002516 | | -2515.5 | SLE RA 12 | -0.0001642 | | -1641.7 |
| 760 | SLE RA 10 | -0.0002522 | | -2522.1 | SLE RA 12 | -0.0001636 | | -1635.9 |
| 761 | SLE RA 10 | -0.0002533 | | -2532.8 | SLE RA 12 | -0.0001635 | | -1634.6 |
| 762 | SLE RA 10 | -0.0002552 | | -2552.3 | SLE RA 12 | -0.0001642 | | -1641.8 |
| 763 | SLE RA 10 | -0.0002587 | | -2586.8 | SLE RA 12 | -0.0001662 | | -1662.3 |
| 764 | SLE RA 10 | -0.0002643 | | -2642.7 | SLE RA 12 | -0.0001702 | | -1701.6 |
| 765 | SLE RA 10 | -0.0002725 | | -2725.2 | SLE RA 12 | -0.0001765 | | -1764.7 |
| 766 | SLE RA 10 | -0.0002838 | | -2838.5 | SLE RA 12 | -0.0001856 | | -1856.3 |
| 767 | SLO 15 | -0.0003013 | | -3013.1 | SLO 1 | -0.0001951 | | -1951 |
| 768 | SLO 15 | -0.0003198 | | -3198.4 | SLO 1 | -0.0002035 | | -2035.3 |
| 769 | SLO 15 | -0.0003312 | | -3311.6 | SLO 1 | -0.0002032 | | -2031.7 |
| 770 | SLO 15 | -0.0003318 | | -3317.5 | SLO 1 | -0.0001937 | | -1936.7 |
| 771 | SLE RA 10 | -0.0002278 | | -2277.7 | SLE RA 12 | -0.0001854 | | -1853.7 |
| 772 | SLE RA 10 | -0.0002353 | | -2352.7 | SLE RA 12 | -0.000193 | | -1929.9 |
| 773 | SLE RA 10 | -0.0002232 | | -2232.4 | SLE RA 12 | -0.0001852 | | -1851.8 |
| 774 | SLE RA 10 | -0.0001955 | | -1954.8 | SLE RA 12 | -0.0001638 | | -1637.8 |
| 775 | SLE RA 10 | -0.00017 | | -1700 | SLE RA 12 | -0.0001437 | | -1436.5 |
| 776 | SLE RA 10 | -0.0001511 | | -1511.2 | SLE RA 12 | -0.0001286 | | -1285.8 |
| 777 | SLE RA 10 | -0.0001382 | | -1382 | SLE RA 12 | -0.0001182 | | -1182 |
| 778 | SLE RA 10 | -0.0001296 | | -1296.5 | SLE RA 12 | -0.0001113 | | -1112.6 |
| 779 | SLE RA 10 | -0.0001241 | | -1240.8 | SLE RA 12 | -0.0001067 | | -1066.6 |
| 780 | SLE RA 10 | -0.0001206 | | -1205.9 | SLE RA 12 | -0.0001037 | | -1036.7 |
| 781 | SLE RA 10 | -0.0001187 | | -1186.6 | SLE RA 12 | -0.0001018 | | -1018.4 |
| 782 | SLE RA 10 | -0.0001179 | | -1179.4 | SLE RA 12 | -0.0001009 | | -1009.2 |
| 783 | SLE RA 11 | -0.0001183 | | -1182.6 | SLE RA 12 | -0.0001008 | | -1007.7 |
| 784 | SLE RA 11 | -0.0001197 | | -1196.6 | SLE RA 12 | -0.0001014 | | -1013.7 |
| 785 | SLE RA 11 | -0.0001223 | | -1223.3 | SLE RA 12 | -0.0001028 | | -1028.2 |
| 786 | SLE RA 11 | -0.0001266 | | -1266.2 | SLE RA 12 | -0.0001053 | | -1053.1 |
| 787 | SLE RA 11 | -0.0001328 | | -1328 | SLE RA 12 | -0.0001091 | | -1091.4 |
| 788 | SLE RA 11 | -0.0001406 | | -1406.5 | SLE RA 12 | -0.0001147 | | -1146.6 |
| 789 | SLE RA 11 | -0.0001507 | | -1507.1 | SLE RA 12 | -0.0001225 | | -1224.8 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 790 | SLE RA 11 | -0.0001646 | | -1646.4 | SLE RA 12 | -0.0001337 | | -1336.8 |
| 791 | SLE RA 11 | -0.0001841 | | -1841.2 | SLE RA 12 | -0.0001492 | | -1491.8 |
| 792 | SLE RA 11 | -0.0002092 | | -2092.5 | SLE RA 12 | -0.0001687 | | -1687.1 |
| 793 | SLE RA 11 | -0.0002359 | | -2359.4 | SLE RA 12 | -0.0001883 | | -1883.3 |
| 794 | SLE RA 11 | -0.0002506 | | -2505.7 | SLE RA 12 | -0.0001957 | | -1957.3 |
| 795 | SLE RA 11 | -0.0002488 | | -2488.3 | SLE RA 12 | -0.0001895 | | -1894.5 |
| 861 | SLE RA 10 | -0.0002223 | | -2222.7 | SLE RA 12 | -0.000183 | | -1830.3 |
| 862 | SLE RA 10 | -0.0002269 | | -2269.1 | SLE RA 12 | -0.000188 | | -1880.4 |
| 863 | SLE RA 10 | -0.0002124 | | -2124 | SLE RA 12 | -0.0001778 | | -1778.1 |
| 864 | SLE RA 10 | -0.0001804 | | -1804.2 | SLE RA 12 | -0.0001529 | | -1528.7 |
| 865 | SLE RA 10 | -0.0001497 | | -1497.2 | SLE RA 12 | -0.0001285 | | -1285.2 |
| 866 | SLE RA 10 | -0.0001265 | | -1265.2 | SLE RA 12 | -0.00011 | | -1099.9 |
| 867 | SLE RA 10 | -0.0001109 | | -1108.9 | SLE RA 12 | -0.0000975 | | -974.9 |
| 868 | SLE RA 10 | -0.0001009 | | -1009.3 | SLE RA 12 | -0.0000895 | | -895.2 |
| 869 | SLE RA 10 | -0.0000947 | | -946.9 | SLE RA 12 | -0.0000846 | | -845.5 |
| 870 | SLE RA 10 | -0.0000908 | | -908.2 | SLE RA 12 | -0.0000815 | | -814.6 |
| 871 | SLE RA 9 | -0.0000886 | | -885.7 | SLE RA 12 | -0.0000796 | | -796 |
| 872 | SLE RA 9 | -0.0000876 | | -876.1 | SLE RA 12 | -0.0000786 | | -786.5 |
| 873 | SLE RA 9 | -0.0000878 | | -877.6 | SLE RA 12 | -0.0000785 | | -785 |
| 874 | SLE RA 9 | -0.000089 | | -890.2 | SLE RA 12 | -0.0000791 | | -791.4 |
| 875 | SLE RA 9 | -0.0000915 | | -915.1 | SLE RA 12 | -0.0000806 | | -806.4 |
| 876 | SLE RA 11 | -0.0000956 | | -955.8 | SLE RA 12 | -0.0000832 | | -831.9 |
| 877 | SLE RA 11 | -0.0001015 | | -1015.2 | SLE RA 12 | -0.0000872 | | -872.4 |
| 878 | SLE RA 11 | -0.0001101 | | -1100.9 | SLE RA 12 | -0.0000935 | | -935.4 |
| 879 | SLE RA 11 | -0.0001226 | | -1226.1 | SLE RA 12 | -0.0001032 | | -1031.9 |
| 880 | SLE RA 11 | -0.0001408 | | -1407.5 | SLE RA 12 | -0.0001175 | | -1174.6 |
| 881 | SLE RA 11 | -0.0001657 | | -1656.5 | SLE RA 12 | -0.000137 | | -1369.9 |
| 882 | SLE RA 11 | -0.0001961 | | -1960.9 | SLE RA 12 | -0.0001604 | | -1603.9 |
| 883 | SLE RA 11 | -0.0002262 | | -2262 | SLE RA 12 | -0.0001823 | | -1823.2 |
| 884 | SLE RA 11 | -0.0002427 | | -2426.6 | SLE RA 12 | -0.0001912 | | -1912.3 |
| 885 | SLE RA 11 | -0.0002441 | | -2440.6 | SLE RA 12 | -0.0001876 | | -1875.6 |
| 945 | SLE RA 10 | -0.0002164 | | -2163.8 | SLE RA 12 | -0.0001807 | | -1806.9 |
| 946 | SLE RA 10 | -0.0002173 | | -2173.1 | SLE RA 12 | -0.0001822 | | -1821.8 |
| 947 | SLO 13 | -0.0001999 | | -1999.2 | SLE RA 12 | -0.000169 | | -1690 |
| 948 | SLO 13 | -0.0001669 | | -1668.6 | SLE RA 12 | -0.0001425 | | -1424.6 |
| 949 | SLE RA 10 | -0.0001337 | | -1337.1 | SLE RA 12 | -0.0001163 | | -1163.5 |
| 950 | SLE RA 10 | -0.0001085 | | -1084.7 | SLE RA 12 | -0.0000961 | | -960.8 |
| 951 | SLE RA 10 | -0.0000914 | | -913.8 | SLE RA 12 | -0.0000824 | | -823.6 |
| 952 | SLE RA 10 | -0.0000808 | | -807.6 | SLE RA 12 | -0.0000739 | | -738.7 |
| 953 | SLE RA 10 | -0.0000745 | | -745.1 | SLE RA 12 | -0.0000689 | | -689 |
| 954 | SLE RA 1 | -0.000071 | | -709.5 | SLE RA 12 | -0.0000661 | | -661.1 |
| 955 | SLE RA 9 | -0.0000691 | | -690.9 | SLE RA 12 | -0.0000646 | | -646 |
| 956 | SLE RA 9 | -0.0000683 | | -683.4 | SLE RA 12 | -0.0000639 | | -639 |
| 957 | SLE RA 9 | -0.0000684 | | -684.3 | SLE RA 12 | -0.0000638 | | -638.1 |
| 958 | SLE RA 9 | -0.0000694 | | -693.6 | SLE RA 12 | -0.0000643 | | -643 |
| 959 | SLE RA 9 | -0.0000713 | | -713 | SLE RA 12 | -0.0000655 | | -655.1 |
| 960 | SLE RA 11 | -0.0000747 | | -746.8 | SLE RA 12 | -0.0000678 | | -678 |
| 961 | SLE RA 11 | -0.0000803 | | -803.5 | SLE RA 12 | -0.0000718 | | -718.4 |
| 962 | SLE RA 11 | -0.0000895 | | -894.8 | SLE RA 12 | -0.0000787 | | -787.3 |
| 963 | SLE RA 11 | -0.0001037 | | -1037.4 | SLE RA 12 | -0.0000898 | | -898 |
| 964 | SLE RA 11 | -0.0001246 | | -1246.3 | SLE RA 12 | -0.0001062 | | -1061.7 |
| 965 | SLE RA 11 | -0.0001524 | | -1524.4 | SLE RA 12 | -0.0001278 | | -1278.4 |
| 966 | SLE RA 11 | -0.0001848 | | -1848.1 | SLE RA 12 | -0.0001526 | | -1525.7 |
| 967 | SLE RA 11 | -0.0002156 | | -2155.5 | SLE RA 12 | -0.000175 | | -1750 |
| 968 | SLE RA 11 | -0.0002336 | | -2335.7 | SLE RA 12 | -0.0001858 | | -1858 |
| 969 | SLE RA 11 | -0.0002384 | | -2383.5 | SLE RA 12 | -0.0001856 | | -1855.9 |
| 986 | SLE RA 10 | -0.00021 | | -2100.4 | SLE RA 12 | -0.000178 | | -1780.3 |
| 987 | SLO 13 | -0.0002074 | | -2073.5 | SLE RA 12 | -0.0001754 | | -1754.1 |
| 988 | SLO 13 | -0.0001891 | | -1890.6 | SLE RA 12 | -0.0001593 | | -1593.1 |
| 989 | SLO 13 | -0.0001556 | | -1556.2 | SLE RA 12 | -0.0001325 | | -1325 |
| 990 | SLO 13 | -0.0001226 | | -1225.8 | SLE RA 12 | -0.0001066 | | -1065.7 |
| 991 | SLO 15 | -0.000097 | | -969.7 | SLE RA 12 | -0.0000864 | | -863.7 |
| 992 | SLO 15 | -0.0000796 | | -796.4 | SLE RA 12 | -0.0000727 | | -726.7 |
| 993 | SLO 11 | -0.0000692 | | -692 | SLE RA 12 | -0.0000643 | | -643.1 |
| 994 | SLO 11 | -0.0000638 | | -638.3 | SLO 5 | -0.0000596 | | -596.2 |
| 995 | SLO 11 | -0.000061 | | -610.1 | SLO 5 | -0.000057 | | -570.1 |
| 996 | SLO 11 | -0.0000596 | | -596.5 | SLO 5 | -0.0000558 | | -558.1 |
| 997 | SLO 11 | -0.0000591 | | -591.1 | SLO 5 | -0.0000554 | | -553.8 |
| 998 | SLO 11 | -0.0000591 | | -591.2 | SLO 5 | -0.0000554 | | -554.1 |
| 999 | SLO 7 | -0.0000597 | | -596.7 | SLO 9 | -0.0000559 | | -558.8 |
| 1000 | SLO 7 | -0.000061 | | -609.9 | SLE RA 12 | -0.0000569 | | -569.1 |
| 1001 | SLO 7 | -0.0000636 | | -636.3 | SLE RA 12 | -0.0000589 | | -589.1 |
| 1002 | SLE RA 11 | -0.0000686 | | -686.1 | SLE RA 12 | -0.0000629 | | -628.5 |
| 1003 | SLE RA 11 | -0.000078 | | -780.2 | SLE RA 12 | -0.00007 | | -700 |
| 1004 | SLE RA 11 | -0.0000931 | | -930.8 | SLE RA 12 | -0.0000817 | | -816.8 |
| 1005 | SLE RA 11 | -0.0001149 | | -1149.1 | SLE RA 12 | -0.0000987 | | -987.4 |
| 1006 | SLE RA 11 | -0.0001431 | | -1431.1 | SLE RA 12 | -0.0001207 | | -1206.7 |
| 1007 | SLE RA 11 | -0.0001748 | | -1748.5 | SLE RA 12 | -0.000145 | | -1449.6 |
| 1008 | SLE RA 11 | -0.0002045 | | -2045 | SLE RA 12 | -0.0001669 | | -1668.6 |
| 1009 | SLE RA 11 | -0.0002235 | | -2235.4 | SLE RA 12 | -0.0001795 | | -1794.6 |
| 1010 | SLE RA 11 | -0.000232 | | -2320.3 | SLE RA 12 | -0.0001833 | | -1832.8 |
| 1080 | SLO 13 | -0.0002047 | | -2047.3 | SLE RA 12 | -0.0001742 | | -1742.4 |
| 1081 | SLO 13 | -0.0001989 | | -1988.7 | SLE RA 12 | -0.0001678 | | -1677.8 |
| 1082 | SLO 13 | -0.0001775 | | -1775.4 | SLE RA 12 | -0.0001494 | | -1493.5 |
| 1083 | SLO 13 | -0.0001447 | | -1447.3 | SLO 3 | -0.0001229 | | -1228.7 |
| 1084 | SLO 13 | -0.0001133 | | -1132.7 | SLO 3 | -0.0000985 | | -985.3 |
| 1085 | SLO 15 | -0.0000893 | | -893.1 | SLO 1 | -0.0000794 | | -793.8 |
| 1086 | SLO 15 | -0.000073 | | -730.3 | SLO 1 | -0.0000666 | | -665.9 |
| 1087 | SLO 11 | -0.0000638 | | -637.7 | SLO 5 | -0.0000585 | | -584.8 |
| 1088 | SLO 11 | -0.0000591 | | -590.6 | SLO 5 | -0.000054 | | -539.9 |
| 1089 | SLO 11 | -0.0000568 | | -567.9 | SLO 5 | -0.000052 | | -519.6 |
| 1090 | SLO 11 | -0.0000559 | | -558.5 | SLO 5 | -0.0000512 | | -512.1 |
| 1091 | SLO 11 | -0.0000556 | | -555.7 | SLO 5 | -0.000051 | | -510.1 |
| 1092 | SLO 11 | -0.0000556 | | -556.1 | SLO 5 | -0.0000511 | | -510.7 |
| 1093 | SLO 7 | -0.000056 | | -559.9 | SLO 9 | -0.0000514 | | -513.7 |
| 1094 | SLO 7 | -0.000057 | | -570.3 | SLO 9 | -0.0000522 | | -522.3 |
| 1095 | SLO 7 | -0.0000594 | | -594 | SLO 9 | -0.0000544 | | -543.6 |
| 1096 | SLO 7 | -0.0000642 | | -641.6 | SLE RA 12 | -0.0000584 | | -583.6 |
| 1097 | SLE RA 11 | -0.000073 | | -730.2 | SLE RA 12 | -0.0000654 | | -654.2 |
| 1098 | SLE RA 11 | -0.0000882 | | -881.8 | SLE RA 12 | -0.000077 | | -770.2 |

| Nodo Ind. | Cont. | Pressione minima | | Valore | Cont. | Pressione massima | | Valore |
|--------------|-----------|------------------|--|---------|-----------|-------------------|--|---------|
| | | uz | | | | uz | | |
| 1099 | SLE RA 11 | -0.0001097 | | -1096.9 | SLE RA 12 | -0.0000938 | | -937.5 |
| 1100 | SLO 1 | -0.000137 | | -1370.2 | SLE RA 12 | -0.0001148 | | -1147.9 |
| 1101 | SLO 1 | -0.0001668 | | -1668 | SLE RA 12 | -0.0001377 | | -1376.9 |
| 1102 | SLE RA 9 | -0.0001939 | | -1939.3 | SLE RA 12 | -0.0001585 | | -1585.1 |
| 1103 | SLE RA 9 | -0.0002133 | | -2132.8 | SLE RA 12 | -0.0001723 | | -1722.6 |
| 1104 | SLE RA 9 | -0.0002252 | | -2252.1 | SLE RA 12 | -0.0001798 | | -1798.4 |
| 1177 | SLO 13 | -0.0001993 | | -1993.2 | SLO 7 | -0.0001688 | | -1688.5 |
| 1178 | SLO 13 | -0.0001894 | | -1893.8 | SLO 3 | -0.0001582 | | -1581.9 |
| 1179 | SLO 13 | -0.0001658 | | -1658.3 | SLO 3 | -0.0001372 | | -1371.7 |
| 1180 | SLO 13 | -0.0001343 | | -1343.2 | SLO 3 | -0.0001124 | | -1124.5 |
| 1181 | SLO 13 | -0.0001051 | | -1050.7 | SLO 3 | -0.0000906 | | -905.9 |
| 1182 | SLO 15 | -0.0000833 | | -833.1 | SLO 1 | -0.0000734 | | -734 |
| 1183 | SLO 15 | -0.0000686 | | -686.1 | SLO 1 | -0.0000622 | | -622 |
| 1184 | SLO 11 | -0.0000608 | | -607.8 | SLO 5 | -0.000055 | | -550.1 |
| 1185 | SLO 11 | -0.0000569 | | -569.1 | SLO 5 | -0.0000514 | | -513.8 |
| 1186 | SLO 11 | -0.0000553 | | -552.5 | SLO 5 | -0.00005 | | -499.8 |
| 1187 | SLO 11 | -0.0000547 | | -547.4 | SLO 5 | -0.0000497 | | -496.6 |
| 1188 | SLO 11 | -0.0000547 | | -546.9 | SLO 5 | -0.0000497 | | -497 |
| 1189 | SLO 11 | -0.0000548 | | -548 | SLO 5 | -0.0000498 | | -498 |
| 1190 | SLO 11 | -0.0000551 | | -550.9 | SLO 5 | -0.00005 | | -500.1 |
| 1191 | SLO 7 | -0.0000559 | | -559.5 | SLO 9 | -0.0000507 | | -506.8 |
| 1192 | SLO 7 | -0.0000581 | | -581.4 | SLO 9 | -0.0000526 | | -526.1 |
| 1193 | SLO 7 | -0.0000628 | | -627.9 | SLE RA 12 | -0.0000562 | | -562.1 |
| 1194 | SLE RA 11 | -0.0000719 | | -718.6 | SLE RA 12 | -0.000063 | | -629.6 |
| 1195 | SLE RA 11 | -0.0000869 | | -869.4 | SLE RA 12 | -0.0000742 | | -741.7 |
| 1196 | SLE RA 9 | -0.0001078 | | -1078 | SLE RA 12 | -0.0000902 | | -901.8 |
| 1197 | SLO 1 | -0.0001331 | | -1330.8 | SLE RA 12 | -0.0001098 | | -1098.5 |
| 1198 | SLO 1 | -0.0001605 | | -1604.9 | SLE RA 12 | -0.000131 | | -1310 |
| 1199 | SLO 1 | -0.0001851 | | -1851.2 | SLE RA 12 | -0.0001504 | | -1503.8 |
| 1200 | SLE RA 9 | -0.0002032 | | -2032.2 | SLE RA 12 | -0.0001643 | | -1643.2 |
| 1201 | SLE RA 9 | -0.0002176 | | -2175.9 | SLE RA 12 | -0.0001748 | | -1748.4 |
| 1275 | SLO 13 | -0.0001917 | | -1917.2 | SLO 3 | -0.0001584 | | -1583.6 |
| 1276 | SLO 13 | -0.0001789 | | -1789 | SLO 3 | -0.0001458 | | -1457.6 |
| 1277 | SLO 13 | -0.0001543 | | -1543 | SLO 3 | -0.0001251 | | -1250.6 |
| 1278 | SLO 13 | -0.0001244 | | -1243.7 | SLO 3 | -0.0001025 | | -1025.1 |
| 1279 | SLO 15 | -0.0000974 | | -973.9 | SLO 1 | -0.000083 | | -830.1 |
| 1280 | SLO 15 | -0.0000777 | | -777 | SLO 1 | -0.0000679 | | -679.3 |
| 1281 | SLO 15 | -0.0000647 | | -646.9 | SLO 1 | -0.0000584 | | -584.3 |
| 1282 | SLO 11 | -0.0000584 | | -583.9 | SLO 5 | -0.0000523 | | -523.4 |
| 1283 | SLO 11 | -0.0000555 | | -554.8 | SLO 5 | -0.0000497 | | -496.9 |
| 1284 | SLO 11 | -0.0000545 | | -545.1 | SLO 5 | -0.000049 | | -490 |
| 1285 | SLO 7 | -0.0000545 | | -544.6 | SLO 9 | -0.0000491 | | -491.4 |
| 1286 | SLO 11 | -0.0000547 | | -546.7 | SLO 5 | -0.0000494 | | -494.3 |
| 1287 | SLO 11 | -0.0000549 | | -548.7 | SLO 5 | -0.0000496 | | -495.9 |
| 1288 | SLO 11 | -0.0000551 | | -551 | SLO 5 | -0.0000497 | | -497.2 |
| 1289 | SLO 7 | -0.0000558 | | -558.2 | SLO 9 | -0.0000503 | | -502.7 |
| 1290 | SLO 7 | -0.0000579 | | -578.9 | SLE RA 12 | -0.0000516 | | -515.5 |
| 1291 | SLE RA 11 | -0.0000625 | | -625.4 | SLE RA 12 | -0.0000547 | | -546.5 |
| 1292 | SLE RA 11 | -0.0000724 | | -724.4 | SLE RA 12 | -0.000061 | | -610.4 |
| 1293 | SLE RA 9 | -0.0000881 | | -880.9 | SLE RA 12 | -0.0000719 | | -719.1 |
| 1294 | SLE RA 9 | -0.0001091 | | -1091.1 | SLE RA 12 | -0.0000875 | | -874.8 |
| 1295 | SLE RA 9 | -0.0001323 | | -1322.7 | SLE RA 12 | -0.0001058 | | -1057.7 |
| 1296 | SLE RA 9 | -0.0001561 | | -1561.4 | SLE RA 12 | -0.0001253 | | -1252.9 |
| 1297 | SLO 1 | -0.0001784 | | -1783.9 | SLE RA 12 | -0.0001432 | | -1432.3 |
| 1298 | SLO 1 | -0.0001934 | | -1933.8 | SLE RA 12 | -0.0001557 | | -1557.4 |
| 1299 | SLE RA 9 | -0.0002088 | | -2087.9 | SLE RA 12 | -0.0001682 | | -1681.7 |
| 1308 | SLO 13 | -0.0001823 | | -1823.3 | SLO 3 | -0.0001464 | | -1463.9 |
| 1309 | SLO 13 | -0.0001681 | | -1681.1 | SLO 3 | -0.0001332 | | -1332 |
| 1310 | SLO 13 | -0.0001432 | | -1432.5 | SLO 3 | -0.0001133 | | -1132.5 |
| 1311 | SLO 13 | -0.0001145 | | -1145.5 | SLO 3 | -0.0000926 | | -925.6 |
| 1312 | SLO 15 | -0.0000894 | | -894 | SLO 1 | -0.000075 | | -750 |
| 1313 | SLO 15 | -0.0000715 | | -715.4 | SLO 1 | -0.0000619 | | -619.3 |
| 1314 | SLO 11 | -0.0000604 | | -603.8 | SLO 5 | -0.000054 | | -539.6 |
| 1315 | SLO 11 | -0.0000556 | | -555.8 | SLO 5 | -0.0000493 | | -492.9 |
| 1316 | SLO 11 | -0.0000538 | | -537.5 | SLO 5 | -0.0000478 | | -477.5 |
| 1317 | SLO 11 | -0.0000536 | | -535.6 | SLO 5 | -0.0000479 | | -478.6 |
| 1318 | SLO 7 | -0.000054 | | -540.5 | SLO 9 | -0.0000485 | | -484.9 |
| 1319 | SLO 7 | -0.0000545 | | -545.2 | SLO 9 | -0.0000491 | | -490.8 |
| 1320 | SLO 11 | -0.0000548 | | -548.1 | SLO 5 | -0.0000493 | | -493.2 |
| 1321 | SLO 11 | -0.000055 | | -550 | SLO 5 | -0.0000494 | | -493.6 |
| 1322 | SLO 7 | -0.0000555 | | -555.3 | SLE RA 12 | -0.0000493 | | -492.9 |
| 1323 | SLO 7 | -0.0000574 | | -574.4 | SLE RA 12 | -0.00005 | | -499.8 |
| 1324 | SLE RA 11 | -0.0000628 | | -627.7 | SLE RA 12 | -0.0000526 | | -526.1 |
| 1325 | SLE RA 11 | -0.0000732 | | -732.3 | SLE RA 12 | -0.0000586 | | -585.9 |
| 1326 | SLE RA 9 | -0.0000904 | | -904.4 | SLE RA 12 | -0.0000694 | | -693.9 |
| 1327 | SLE RA 9 | -0.000114 | | -1139.9 | SLE RA 12 | -0.0000858 | | -857.9 |
| 1328 | SLE RA 9 | -0.0001332 | | -1332 | SLE RA 12 | -0.0001022 | | -1022.5 |
| 1329 | SLE RA 9 | -0.0001545 | | -1545.1 | SLE RA 12 | -0.0001209 | | -1208.6 |
| 1330 | SLO 1 | -0.0001761 | | -1761.3 | SLE RA 12 | -0.0001391 | | -1390.5 |
| 1331 | SLO 1 | -0.0001853 | | -1852.9 | SLE RA 12 | -0.0001472 | | -1472.1 |
| 1332 | SLO 1 | -0.0002001 | | -2000.8 | SLE RA 12 | -0.0001604 | | -1603.7 |
| 1355 | SLO 9 | -0.0023367 | | -1705.8 | SLE RA 8 | -0.0020303 | | -1482.1 |
| 1361 | SLE RA 6 | -0.0028199 | | -2058.5 | SLE RA 12 | -0.0024079 | | -1757.7 |
| 1366 | SLE RA 6 | -0.0023776 | | -1735.7 | SLE RA 8 | -0.0020369 | | -1487 |
| 1367 | SLE RA 6 | -0.0028205 | | -2059 | SLE RA 12 | -0.0023828 | | -1739.4 |
| 1372 | SLE RA 6 | -0.0024216 | | -1767.7 | SLE RA 8 | -0.0020423 | | -1490.9 |
| 1376 | SLE RA 6 | -0.0028208 | | -2059.2 | SLE RA 12 | -0.0023579 | | -1721.3 |
| 1382 | SLE RA 6 | -0.0024665 | | -1800.5 | SLE RA 8 | -0.0020457 | | -1493.4 |
| 1383 | SLE RA 6 | -0.0028177 | | -2056.9 | SLE RA 12 | -0.0023275 | | -1699.1 |
| 1391 | SLE RA 6 | -0.0025062 | | -1829.6 | SLE RA 8 | -0.0020458 | | -1493.4 |
| 1392 | SLE RA 6 | -0.0028164 | | -2056 | SLE RA 12 | -0.0022988 | | -1678.1 |
| 1400 | SLE RA 6 | -0.0025413 | | -1855.1 | SLE RA 8 | -0.0020426 | | -1491.1 |
| 1401 | SLE RA 6 | -0.0028159 | | -2055.6 | SLE FR 4 | -0.002261 | | -1650.5 |
| 1406 | SLE RA 6 | -0.0025656 | | -1872.9 | SLE RA 8 | -0.0020366 | | -1486.7 |
| 1409 | SLE RA 6 | -0.0028043 | | -2047.1 | SLE FR 4 | -0.0022218 | | -1621.9 |
| 1431 | SLE RA 6 | -0.0025716 | | -1877.3 | SLE RA 8 | -0.0020283 | | -1480.6 |
| 1432 | SLE RA 6 | -0.0027675 | | -2020.3 | SLE FR 4 | -0.0021792 | | -1590.8 |
| 1433 | SLE RA 6 | -0.0025651 | | -1872.5 | SLE RA 8 | -0.0020187 | | -1473.7 |
| 1434 | SLE RA 6 | -0.002716 | | -1982.7 | SLE FR 4 | -0.0021367 | | -1559.8 |
| 1435 | SLE RA 6 | -0.0025498 | | -1861.4 | SLE RA 8 | -0.0020094 | | -1466.9 |

| Nodo Ind. | Pressione minima | | | Pressione massima | | |
|--------------|------------------|------------|---------|-------------------|------------|---------|
| | Cont. | uz | Valore | Cont. | uz | Valore |
| 1436 | SLE RA 6 | -0.0026585 | -1940.7 | SLE FR 4 | -0.0020982 | -1531.7 |
| 1437 | SLE RA 6 | -0.0025221 | -3783.2 | SLE RA 8 | -0.0020025 | -3003.7 |
| 1438 | SLE RA 11 | -0.0009552 | -1432.8 | SLE RA 12 | -0.0006555 | -983.3 |
| 1439 | SLE RA 9 | -0.0005626 | -844 | SLE RA 12 | -0.0002118 | -317.7 |
| 1440 | SLE RA 9 | -0.0005907 | -886.1 | SLE RA 12 | -0.0002448 | -367.1 |
| 1441 | SLE RA 9 | -0.0006317 | -947.6 | SLE RA 12 | -0.0002941 | -441.2 |
| 1442 | SLE RA 2 | -0.0006409 | -961.3 | SLE RA 12 | -0.0003045 | -456.7 |
| 1443 | SLE RA 9 | -0.0006311 | -946.6 | SLE RA 12 | -0.0002936 | -440.4 |
| 1444 | SLE RA 9 | -0.0005892 | -883.8 | SLE RA 12 | -0.0002435 | -365.2 |
| 1445 | SLE RA 9 | -0.0005657 | -848.5 | SLE RA 12 | -0.0002142 | -321.4 |
| 1446 | SLE RA 11 | -0.0009888 | -1483.2 | SLE RA 12 | -0.0006754 | -1013.1 |
| 1447 | SLE RA 6 | -0.0025943 | -3891.4 | SLE FR 4 | -0.0020665 | -3099.8 |
| 1448 | SLE RA 6 | -0.0024764 | -1807.7 | SLE RA 8 | -0.0019998 | -1459.8 |
| 1449 | SLE RA 6 | -0.0025188 | -1838.7 | SLE FR 4 | -0.0020433 | -1491.6 |
| 1450 | SLE RA 6 | -0.0024199 | -1766.5 | SLE RA 8 | -0.0020011 | -1460.8 |
| 1451 | SLE RA 6 | -0.0024389 | -1780.4 | SLE RA 8 | -0.0020265 | -1479.4 |
| 1452 | SLE RA 6 | -0.0023589 | -1722 | SLE RA 8 | -0.0020063 | -1464.6 |
| 1453 | SLE RA 6 | -0.0023597 | -1722.6 | SLE RA 8 | -0.0020113 | -1468.2 |
| 1454 | SLE RA 6 | -0.0022946 | -3441.8 | SLE RA 8 | -0.0020159 | -3023.9 |
| 1455 | SLE RA 2 | -0.0009776 | -1466.4 | SLE RA 12 | -0.0006965 | -1044.8 |
| 1456 | SLE RA 9 | -0.000574 | -861 | SLE RA 12 | -0.0002242 | -336.3 |
| 1457 | SLE RA 9 | -0.0005902 | -885.3 | SLE RA 12 | -0.0002438 | -365.7 |
| 1458 | SLE RA 9 | -0.0006306 | -945.8 | SLE RA 12 | -0.0002928 | -439.2 |
| 1459 | SLE RA 2 | -0.0006401 | -960.1 | SLE RA 12 | -0.000304 | -456 |
| 1460 | SLE RA 9 | -0.0006306 | -945.9 | SLE RA 12 | -0.0002928 | -439.2 |
| 1461 | SLE RA 9 | -0.0005906 | -885.9 | SLE RA 12 | -0.0002441 | -366.1 |
| 1462 | SLE RA 9 | -0.0005748 | -862.1 | SLE RA 12 | -0.0002248 | -337.2 |
| 1463 | SLE RA 11 | -0.0009751 | -1462.7 | SLE RA 12 | -0.0006946 | -1042 |
| 1464 | SLE RA 6 | -0.0022806 | -3420.9 | SLE RA 8 | -0.0020039 | -3005.9 |
| 1465 | SLE RA 6 | -0.0022372 | -1633.2 | SLE RA 8 | -0.0020278 | -1480.3 |
| 1466 | SLE RA 6 | -0.0022125 | -1615.2 | SLE RA 8 | -0.0020031 | -1462.2 |
| 1467 | SLE RA 6 | -0.0021782 | -1590.1 | SLE RA 8 | -0.0020414 | -1490.2 |
| 1468 | SLE RA 6 | -0.0021492 | -1568.9 | SLE RA 8 | -0.0020516 | -1497.7 |
| 1469 | SLO 13 | -0.0021351 | -1558.6 | SLE RA 8 | -0.0020613 | -1504.8 |
| 1470 | SLO 9 | -0.0021318 | -1556.2 | SLE RA 8 | -0.0020684 | -1509.9 |
| 1471 | SLO 9 | -0.0021291 | -1554.2 | SLE RA 8 | -0.0020709 | -1511.7 |
| 1472 | SLO 9 | -0.0021271 | -1552.8 | SLE RA 7 | -0.0020688 | -1510.3 |
| 1473 | SLO 5 | -0.0021264 | -1552.3 | SLE RA 8 | -0.002063 | -1506 |
| 1474 | SLO 5 | -0.0021264 | -1552.2 | SLE RA 8 | -0.0020531 | -1498.8 |
| 1475 | SLO 1 | -0.002131 | -1555.7 | SLE RA 8 | -0.002039 | -1488.5 |
| 1476 | SLO 1 | -0.0021386 | -1561.2 | SLE RA 8 | -0.0020221 | -1476.1 |
| 1477 | SLO 1 | -0.002149 | -1568.8 | SLE RA 8 | -0.0020046 | -1463.4 |

6.4.6 Cedimenti fondazioni superficiali

Nodo: nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

spostamento nodale massimo: situazione in cui si verifica lo spostamento massimo verticale nel nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento massimo con segno è quello con valore massimo lungo l'asse Z, dove valori positivi rappresentano spostamenti verso l'alto.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [m]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/m²]

spostamento nodale minimo: situazione in cui si verifica lo spostamento minimo verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento minimo con segno è quello con valore minimo lungo l'asse Z, dove valori negativi rappresentano spostamenti verso il basso.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [m]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/m²]

Cedimento elastico: cedimento teorico elastico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico elastico massimo.

v.: valore del cedimento teorico elastico massimo. [m]

Cedimento edometrico: cedimento teorico edometrico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico edometrico massimo.

v.: valore del cedimento teorico edometrico massimo. [m]

Spostamento estremo minimo -0.0028208 al nodo di indice 1376, di coordinate x = 13.2, y = 7.17, z = -0.13, nel contesto SLE rara 6.

Spostamento estremo massimo -0.0000478 al nodo di indice 1316, di coordinate x = 3.5, y = 0, z = -0.17, nel contesto SLO 5.

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 3 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1854.7 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2305.9 |
| 4 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1977 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2433.2 |
| 5 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1943.1 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2365.3 |
| 6 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1777.5 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2148.7 |
| 7 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1615.4 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1943.9 |
| 8 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1489.7 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1787.7 |
| 9 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1400.6 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1679.2 |
| 10 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1341.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1610 |
| 11 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1306.2 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1573.1 |
| 12 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1290.1 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1562.5 |
| 13 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1287.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1570.7 |
| 14 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1290.8 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1586.3 |
| 15 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1292.9 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1597.9 |
| 16 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1291.8 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1602.7 |
| 17 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1292.3 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1609.9 |
| 18 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1302.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1634.1 |
| 19 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1328.6 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1686.6 |
| 20 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1374.2 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1761.4 |
| 21 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1436.3 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1828.6 |
| 22 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1526 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1927.3 |
| 23 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1650.5 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2075.6 |
| 24 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1805.9 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2270.3 |
| 25 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1962.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2481.7 |
| 26 | SLE RA 12 | -0.0002 | -2000 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2580.9 |
| 27 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1891.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2509.2 |
| 28 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1854.7 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2305.9 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 29 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1977 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2433.2 |
| 30 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1943.1 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2365.3 |
| 31 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1777.5 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2148.7 |
| 32 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1615.4 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1943.9 |
| 33 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1489.7 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1787.7 |
| 34 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1400.6 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1679.2 |
| 35 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1341.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1610 |
| 36 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1306.2 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1573.1 |
| 37 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1290.1 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1562.5 |
| 38 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1287.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1570.7 |
| 39 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1290.8 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1586.3 |
| 40 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1292.9 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1597.9 |
| 41 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1291.8 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1602.7 |
| 42 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1292.3 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1609.9 |
| 43 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1302.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1634.1 |
| 44 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1328.6 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1686.6 |
| 45 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1374.2 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1761.4 |
| 46 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1436.3 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1828.6 |
| 47 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1526 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1927.3 |
| 48 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1650.5 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2075.6 |
| 49 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1805.9 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2270.3 |
| 50 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1962.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2481.7 |
| 51 | SLE RA 12 | -0.0002 | -2000 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2580.9 |
| 52 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1891.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2509.2 |
| 53 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1486.7 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1950.8 |
| 54 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1474.9 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1927.9 |
| 55 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1531.3 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1864.7 |
| 56 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1457.1 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1794 |
| 57 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1621.3 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1971.6 |
| 58 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1478.7 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1808 |
| 59 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1467 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1825.7 |
| 60 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1557.7 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -2032 |
| 61 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1644.4 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2110.3 |
| 62 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1501.1 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1893.3 |
| 63 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1755.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2136.7 |
| 64 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1504.8 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1940.3 |
| 65 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1536.6 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1981.3 |
| 66 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1490.5 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1934.4 |
| 67 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1549.5 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1981.9 |
| 68 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1533.8 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -2026.5 |
| 69 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1796.9 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2282.3 |
| 70 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1930.8 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2358.2 |
| 71 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1598.7 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2070.5 |
| 72 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1533.1 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2027.7 |
| 73 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1560.3 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2060.3 |
| 74 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1614.5 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2107.6 |
| 75 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1645.6 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2134.8 |
| 76 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1555.8 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2061.4 |
| 77 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1551.8 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2056.9 |
| 78 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1566.7 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2075.6 |
| 79 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1794.8 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2277.6 |
| 80 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2047 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2551.3 |
| 81 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2063.8 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2691 |
| 82 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1830.6 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2488.4 |
| 83 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1549.2 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2048.8 |
| 84 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1566 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2079.5 |
| 85 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2147.3 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2726.2 |
| 86 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1551.5 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2043.4 |
| 87 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1575.4 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2092.7 |
| 88 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2134.9 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2626.2 |
| 89 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1585.7 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2105.7 |
| 90 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2012.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2544.4 |
| 91 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1615.2 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2131 |
| 92 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1570.7 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2087.6 |
| 93 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1597.1 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2117.7 |
| 94 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1647.3 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2163.5 |
| 95 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1594.9 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2124 |
| 96 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1603.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2134.1 |
| 97 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1698.3 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2214.3 |
| 98 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1765.8 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2340.3 |
| 99 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1737.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2133.9 |
| 100 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1638.7 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2019.6 |
| 101 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1582.4 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1983.9 |
| 102 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1587.4 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1969.4 |
| 103 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1878.4 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2305 |
| 104 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1620.5 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2061.6 |
| 105 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1740.3 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2305.6 |
| 106 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1604 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2137.1 |
| 107 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1692 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2190.2 |
| 108 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1629.6 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2171.8 |
| 109 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1778.4 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2296.7 |
| 110 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1612.5 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2142.2 |
| 111 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1900.6 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2423.8 |
| 112 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2036.4 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2501.7 |
| 113 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1692.2 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2239.2 |
| 114 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1613.7 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2155.5 |
| 115 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1653 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2194.6 |
| 116 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1777.3 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2339.3 |
| 117 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1627 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2174.2 |
| 118 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1646.6 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2183.8 |
| 119 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2157.1 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2656.3 |
| 120 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2013.4 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2553.8 |
| 121 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1688.5 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2231.1 |
| 122 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1855.9 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2476 |
| 123 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1727.6 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2264.9 |
| 124 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1773.1 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2309.4 |
| 125 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1645.2 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2203.3 |
| 126 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1680.5 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2238.5 |
| 127 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1655.6 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2214.3 |
| 128 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1668.3 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2230.4 |

| Nodo | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | | |
|------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|--------|
| | Ind. | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 129 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1695.8 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2251.5 | |
| 130 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1651.5 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2215.2 | |
| 131 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1676.6 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2241.1 | |
| 132 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1720.6 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2275.2 | |
| 133 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1665.7 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2234.3 | |
| 134 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1937.6 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2615 | |
| 135 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1753.3 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2307.3 | |
| 136 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1671 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2244.3 | |
| 137 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1718 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2281.8 | |
| 138 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1703.5 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2272 | |
| 139 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1694.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2267.9 | |
| 140 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1687.5 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2264.1 | |
| 141 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1880.5 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2426.7 | |
| 142 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1811.1 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2361.8 | |
| 143 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1688.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2268.7 | |
| 144 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1994.8 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2545.5 | |
| 145 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1680.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2260.4 | |
| 146 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2262.4 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2796 | |
| 147 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2307 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2862.3 | |
| 148 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2145.4 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2646.1 | |
| 149 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2112.7 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2678.2 | |
| 150 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1730.8 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2240.8 | |
| 151 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2104.1 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2651.3 | |
| 152 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2115.2 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2782.9 | |
| 153 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1762.6 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2453 | |
| 154 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1987 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2450.4 | |
| 155 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1831.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2263.5 | |
| 156 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2308.9 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2939.5 | |
| 157 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2223 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2811 | |
| 158 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1669.2 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2119.2 | |
| 159 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1661.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2081.1 | |
| 160 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1716.6 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2131.8 | |
| 161 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1737.4 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2246.3 | |
| 162 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1854.3 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2448.6 | |
| 163 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1968.7 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2673.4 | |
| 164 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1855.4 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2502.7 | |
| 165 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1763.2 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2369.6 | |
| 166 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1720.3 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2312.6 | |
| 167 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1721.9 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2296.6 | |
| 168 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1986.1 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2674.6 | |
| 169 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1691.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2275.8 | |
| 170 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2051.3 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2790.2 | |
| 171 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1701 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2285.7 | |
| 172 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1751 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2320.8 | |
| 173 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1715.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2298.5 | |
| 174 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2102.8 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2881.4 | |
| 175 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1704.7 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2297.9 | |
| 176 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1709.7 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2301.1 | |
| 177 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2116.1 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2908.7 | |
| 178 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1717.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2307.9 | |
| 179 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1822.5 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2386.7 | |
| 180 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1713.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2310.7 | |
| 181 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1746.2 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2329.6 | |
| 182 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1744.8 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2356 | |
| 183 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2335.2 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2891.7 | |
| 184 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2173.9 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2753.4 | |
| 185 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2184.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3007.4 | |
| 186 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1932.2 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2490.7 | |
| 187 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2069.6 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2635.4 | |
| 188 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1726.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2321.1 | |
| 189 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2246.9 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2777.6 | |
| 190 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1824.9 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2472 | |
| 191 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2081.7 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2572.7 | |
| 192 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1893.9 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2346.2 | |
| 193 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2252 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3125.5 | |
| 194 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1759.5 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2192.6 | |
| 195 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1696.8 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2136.6 | |
| 196 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1712.2 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2190.7 | |
| 197 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1958.7 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2673.8 | |
| 198 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1805.7 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2359.9 | |
| 199 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2122.7 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2929 | |
| 200 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1970.6 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2640.3 | |
| 201 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2248.3 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3127 | |
| 202 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2183.8 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3000.6 | |
| 203 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2425.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3018.1 | |
| 204 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2320.6 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2930.4 | |
| 205 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2421 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3088.2 | |
| 206 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1689.3 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2229.2 | |
| 207 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2149.1 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2733.9 | |
| 208 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2153.7 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2856.7 | |
| 209 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1713.6 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2430.5 | |
| 210 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1732.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2326.3 | |
| 211 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1797.2 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2366.3 | |
| 212 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1734.7 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2343.2 | |
| 213 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2361.6 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3305.8 | |
| 214 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2136 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2708 | |
| 215 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1946.1 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2501.3 | |
| 216 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2342.2 | SLE RA 10 | -0.00029 | -2899.6 | |
| 217 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1827.3 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2482.3 | |
| 218 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2136.6 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2641.5 | |
| 219 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1923.1 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2382.8 | |
| 220 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1995.5 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2741.6 | |
| 221 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1766.5 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2203 | |
| 222 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1692.5 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2135.6 | |
| 223 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1708.7 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2194.7 | |
| 224 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2212.7 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3083.2 | |
| 225 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1813.5 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2384.1 | |
| 226 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2406.9 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3392.3 | |
| 227 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1999.4 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2697.7 | |
| 228 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2234 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3089.8 | |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 229 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2419.8 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3405.3 |
| 230 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2479.2 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3513.2 |
| 231 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1669.8 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2240.7 |
| 232 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2180.4 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2799.3 |
| 233 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2489.9 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3116.6 |
| 234 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2402.6 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -2979.3 |
| 235 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2162.5 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2673.9 |
| 236 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1917.8 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2375.4 |
| 237 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1738 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2167.3 |
| 238 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1650.5 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2084.7 |
| 239 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1661.8 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2140.1 |
| 240 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1769.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2335.7 |
| 241 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1964.2 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2662.5 |
| 242 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2217.9 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3080.9 |
| 243 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2449.1 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3463.8 |
| 244 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2481.1 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3520.1 |
| 245 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2448 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3471.3 |
| 246 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2216.8 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3106.8 |
| 247 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1966.7 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2712.8 |
| 248 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1779.1 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2418.8 |
| 249 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1679.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2257.4 |
| 250 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1674.2 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2219.9 |
| 251 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1759.8 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2288.6 |
| 252 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1931.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2464.3 |
| 253 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2165.8 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2733.2 |
| 254 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2395.7 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3024 |
| 255 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2477.5 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3173.9 |
| 256 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2178.7 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2914.1 |
| 257 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1685.2 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2425.6 |
| 259 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2415.5 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3423 |
| 260 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2329 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3302.4 |
| 261 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2336 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3304.7 |
| 262 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2118.7 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -2982 |
| 263 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2131.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -2979.4 |
| 264 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1654.7 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2067.5 |
| 265 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1872.3 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2595.7 |
| 266 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1881 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2573.5 |
| 267 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1559.2 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1977.2 |
| 268 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1846 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2289.2 |
| 269 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1580 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2115.9 |
| 270 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1576.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2073 |
| 271 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1670.5 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2155.9 |
| 272 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1680.6 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2238.5 |
| 273 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1567.5 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2032.6 |
| 274 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1680.3 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2289.4 |
| 275 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1855.6 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2356.4 |
| 276 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2097 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2596.3 |
| 277 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2102.8 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2649.5 |
| 278 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2356.5 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2927.8 |
| 279 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2350.1 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -2969.7 |
| 280 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1666.1 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2271.5 |
| 281 | SLE RA 12 | -0.00022 | -2200.3 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2852 |
| 282 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2191.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -2958.2 |
| 283 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1671.1 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2436.6 |
| 284 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2483.4 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3195.3 |
| 285 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2500.8 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3144.4 |
| 286 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2145.9 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3051.5 |
| 287 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1981.6 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2797 |
| 288 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1961.2 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2780.3 |
| 289 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1752.3 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2427.2 |
| 290 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1733.2 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2422 |
| 291 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1452 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1898.8 |
| 292 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1558.1 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2101.3 |
| 293 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1447.2 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1894.9 |
| 294 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1540.9 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1932.4 |
| 295 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1549 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2120.3 |
| 296 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1450.1 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1939.8 |
| 297 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1438.1 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1835.6 |
| 298 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1554.7 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1994 |
| 299 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1741.8 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2165.3 |
| 300 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1753.5 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2218.9 |
| 301 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2006 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2488.9 |
| 302 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2010.1 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2531.6 |
| 303 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2271.9 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2827.2 |
| 304 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2267.8 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2867.9 |
| 305 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2425.7 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3036.8 |
| 306 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2411.8 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3077.4 |
| 307 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1674.1 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2313.4 |
| 308 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2212.9 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2893.9 |
| 309 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2196.5 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -2992.3 |
| 310 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1668.5 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2460.5 |
| 311 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1868.5 | SLE RA 10 | -0.00027 | -2700.2 |
| 312 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1795.3 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2577.8 |
| 313 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2488.5 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3162.9 |
| 314 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2464.2 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3218.8 |
| 315 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1616.5 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2280.4 |
| 316 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1771.6 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2550.8 |
| 317 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1436.9 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1972 |
| 318 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1320.3 | SLE RA 10 | -0.00017 | -1700 |
| 319 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1589.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2252.8 |
| 320 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1324 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1775.9 |
| 321 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1419.1 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1961 |
| 322 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1326 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1760.9 |
| 323 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1423.9 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1795 |
| 324 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1325.9 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1729.9 |
| 325 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1434.8 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1832.6 |
| 326 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1631.3 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2034.6 |
| 327 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1641.6 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2072 |
| 328 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2424.1 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3047.3 |
| 329 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1913.6 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2380.4 |

| Nodo | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 330 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1921.2 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2419.9 |
| 331 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2408.2 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3088.6 |
| 332 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2204.5 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2750.9 |
| 333 | SLE RA 12 | -0.00022 | -2199.8 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2787.3 |
| 334 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1704.8 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2522.8 |
| 335 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1536.5 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2230.4 |
| 336 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1353.5 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1903.4 |
| 337 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1765.2 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2632.1 |
| 338 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1234.5 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1669.4 |
| 339 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1683.1 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2495.6 |
| 340 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1326.6 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1865.7 |
| 341 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1218.9 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1589.1 |
| 342 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1505.3 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2187.3 |
| 343 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1223.2 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1655 |
| 344 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1323 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1679 |
| 345 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1221.8 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1597.4 |
| 346 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1686.7 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2358.1 |
| 347 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2223.6 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2931.1 |
| 348 | SLE RA 12 | -0.00022 | -2200.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3022.8 |
| 349 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1671 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2490.2 |
| 350 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1535.9 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1922.7 |
| 351 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1331.4 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1698.1 |
| 352 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2482.8 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3179.1 |
| 353 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2454.2 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3236.4 |
| 354 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1838.6 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2293.1 |
| 355 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2418.7 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3054.5 |
| 356 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1545.6 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1948.7 |
| 357 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2165.3 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2710.4 |
| 358 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1842.9 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2322.8 |
| 359 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2399.2 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3095.2 |
| 360 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2158.1 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2742.1 |
| 361 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1767 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2722.9 |
| 362 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1554.8 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2341.3 |
| 363 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1330.4 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1930.5 |
| 364 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1183.3 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1639.1 |
| 365 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1153 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1524.7 |
| 366 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1292 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1860.8 |
| 367 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1852.5 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2881 |
| 368 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1517.1 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2278.8 |
| 369 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1747.1 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2693.8 |
| 370 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1165.2 | SLE RA 11 | -0.00016 | -1600.1 |
| 371 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1248.2 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1596.2 |
| 372 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1153.1 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1517.5 |
| 373 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1462.1 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1837.2 |
| 374 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1257.8 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1606.9 |
| 375 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1776.2 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2220.7 |
| 376 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1473 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1857.8 |
| 377 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2126.6 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2669.1 |
| 378 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1780.4 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2246.5 |
| 379 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2402.6 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3044.7 |
| 380 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2118.2 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2698.5 |
| 381 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2484.5 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3198.4 |
| 382 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1673.3 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2519.3 |
| 383 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1698.8 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2399.3 |
| 384 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2233 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -2964.4 |
| 385 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2202.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3050.1 |
| 386 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2382.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3087.3 |
| 387 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2451.5 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3254.8 |
| 388 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1973.8 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3160 |
| 389 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1359.7 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2032.7 |
| 390 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1658.5 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2585.8 |
| 391 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1170.3 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1658.3 |
| 392 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1118.2 | SLE RA 10 | -0.00015 | -1500 |
| 393 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1304.3 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1924.9 |
| 394 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1596.5 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2472.8 |
| 395 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1144.6 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1598.4 |
| 396 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1201.5 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1548.2 |
| 397 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1946.3 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3114.7 |
| 398 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1116.9 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1482.8 |
| 399 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2142.9 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3474.6 |
| 400 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1212.3 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1554.4 |
| 401 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1409.7 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1777.6 |
| 402 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1424.8 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1799.4 |
| 403 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1729.1 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2166.3 |
| 404 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1741.7 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2200.7 |
| 405 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2098.4 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2639.6 |
| 406 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2094.4 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2675.8 |
| 407 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2393.2 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3042.3 |
| 408 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2372.5 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3086.6 |
| 409 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2488.5 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3217.9 |
| 410 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2451.4 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3273.2 |
| 411 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1673.7 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2545.4 |
| 412 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1709 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2435.4 |
| 413 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2241.2 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -2994 |
| 414 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2204 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3074.4 |
| 415 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1397 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2133.4 |
| 416 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1175.1 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1695.7 |
| 417 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1102.6 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1498.2 |
| 418 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1756.1 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2801.4 |
| 419 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1327.5 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1995.8 |
| 420 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1668.7 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2638.3 |
| 421 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1141.4 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1616.6 |
| 422 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1170.3 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1519.6 |
| 423 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1099.5 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1473.2 |
| 424 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2194.4 | SLE RA 10 | -3.6E-04 | -3605.9 |
| 425 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2125.7 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3481.3 |
| 426 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1181.7 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1522.6 |
| 427 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1364.7 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1727 |
| 428 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1381.1 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1747.7 |
| 429 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1683.4 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2112.4 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 430 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1703.3 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2154.3 |
| 431 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2505.4 | SLE RA 10 | -4.2E-04 | -4182.6 |
| 432 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2067.8 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2605.3 |
| 433 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2064.1 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2641.7 |
| 434 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2383 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3036.6 |
| 435 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2362.2 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3082.4 |
| 436 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2494.3 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3236.8 |
| 437 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2453.6 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3290.9 |
| 438 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1673 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2569 |
| 439 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1718.2 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2467.8 |
| 440 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2249 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3021 |
| 441 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2205 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3096.6 |
| 442 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1173.5 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1711.3 |
| 443 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1094.1 | SLE RA 10 | -0.00015 | -1500.1 |
| 444 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1407.3 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2176.2 |
| 445 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1775.4 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2865.2 |
| 446 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1668.4 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2663 |
| 447 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1329 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -2019.9 |
| 448 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2095.1 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3452.4 |
| 449 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1148.1 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1500.7 |
| 450 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1136.6 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1624.2 |
| 451 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2189.7 | SLE RA 10 | -3.6E-04 | -3627.5 |
| 452 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1089.5 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1469.8 |
| 453 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2373.5 | SLE RA 10 | -4.0E-04 | -3965.2 |
| 454 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1158.5 | SLE RA 11 | -0.00015 | -1500.4 |
| 455 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1312.2 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1668.1 |
| 456 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1326.6 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1683.8 |
| 457 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1642 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2063 |
| 458 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1655.6 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2095.4 |
| 459 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2042.2 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2576.5 |
| 460 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2376.4 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3034.9 |
| 461 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2041.8 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2617.6 |
| 462 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2353.7 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3079.9 |
| 463 | SLE RA 12 | -0.00025 | -2499.6 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3254.1 |
| 464 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2455.7 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3306.2 |
| 465 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1673.1 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2591.8 |
| 466 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1714.8 | SLO 3 | -2.5E-04 | -2511.4 |
| 467 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2256.8 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3045.8 |
| 468 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2206.1 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3117.1 |
| 470 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1126.6 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1483.9 |
| 471 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1086.3 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1492.6 |
| 472 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1136.1 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1480.2 |
| 473 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1159.2 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1698.4 |
| 474 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1379.2 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2145.6 |
| 475 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1082.2 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1462.3 |
| 476 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1707.8 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2770.2 |
| 477 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1607.9 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2578.4 |
| 478 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1123.2 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1610.7 |
| 479 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2020.8 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3353.7 |
| 480 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1304 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1992.6 |
| 481 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1944.5 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3210.1 |
| 482 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2126.3 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3549.1 |
| 483 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1219.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1567.3 |
| 484 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1233.1 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1577 |
| 485 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1574.6 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1980.9 |
| 486 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1586.6 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2008.4 |
| 487 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1998.7 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2523.4 |
| 488 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1994.1 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2557.3 |
| 489 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2368.4 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3030.4 |
| 490 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2330.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3052.9 |
| 491 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2504.4 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3269.2 |
| 492 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2457.9 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3318.6 |
| 493 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1675.8 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2615.9 |
| 494 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1697.3 | SLO 3 | -2.6E-04 | -2562.3 |
| 495 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2265.3 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3069.5 |
| 496 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2207.9 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3137 |
| 497 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1082.1 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1471.8 |
| 498 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1083.6 | SLE RA 11 | -1.4E-04 | -1449.8 |
| 499 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1135 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1661.1 |
| 500 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1339.9 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2093 |
| 501 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1634.9 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2668.7 |
| 502 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1106.4 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1585.3 |
| 503 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1891.2 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3158.6 |
| 504 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1971 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3309.8 |
| 505 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1273.8 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1953.4 |
| 506 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1826.9 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3034.2 |
| 507 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1547.1 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2495.3 |
| 508 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1230 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1577.9 |
| 509 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1553 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1955.5 |
| 510 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1974.4 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2495.5 |
| 511 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1571.2 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1991.1 |
| 512 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1247.7 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1593 |
| 513 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2356.9 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3020.8 |
| 514 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1977.5 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2540.8 |
| 515 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1083.2 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1466.5 |
| 516 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2507.8 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3281.8 |
| 517 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2320.5 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3048.2 |
| 518 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2455.9 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3329.8 |
| 519 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1683.6 | SLO 15 | -2.7E-04 | -2663.1 |
| 520 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1683.4 | SLO 3 | -2.6E-04 | -2616.3 |
| 521 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2275.1 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3092.6 |
| 522 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2210.5 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3156.3 |
| 523 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1124.1 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1643.1 |
| 524 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1089.1 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1450 |
| 525 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1326.8 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2082.8 |
| 526 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1624.6 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2679.1 |
| 527 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1896.1 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3212.5 |
| 528 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1986.1 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3387.7 |
| 529 | SLE RA 12 | -0.00011 | -1099.9 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1571.4 |
| 530 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1831.5 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3083.4 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 531 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1539.4 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2504.9 |
| 532 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1262.7 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1941.9 |
| 533 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1243.8 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1593 |
| 534 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1558 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1962.9 |
| 535 | SLE RA 12 | -0.00011 | -1099.6 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1481 |
| 536 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1970.7 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2494.8 |
| 537 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1578.3 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2002.7 |
| 538 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2348.7 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3016.1 |
| 539 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1973.1 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2541.4 |
| 540 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1266.4 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1614.5 |
| 541 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1137 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1653.3 |
| 542 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2509.5 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3292.9 |
| 543 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2318.4 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3057.3 |
| 544 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2452.1 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3338.3 |
| 545 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1699 | SLO 15 | -2.7E-04 | -2719.2 |
| 546 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1676.2 | SLO 3 | -2.7E-04 | -2675.4 |
| 547 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2286.6 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3115.8 |
| 548 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2214.8 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3176.2 |
| 549 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1341.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2102.9 |
| 550 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2164 | SLE RA 11 | -3.8E-04 | -3755.6 |
| 551 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2016.1 | SLE RA 10 | -3.5E-04 | -3461.7 |
| 552 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1668.5 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2767.4 |
| 553 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1108.5 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1468.5 |
| 554 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1938.5 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3303.6 |
| 555 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1116.1 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1585.1 |
| 556 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1576.6 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2575.3 |
| 557 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1280.6 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1964.6 |
| 558 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2335 | SLE RA 11 | -4.1E-04 | -4066.4 |
| 559 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2084.4 | SLE RA 10 | -3.6E-04 | -3557.7 |
| 560 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1289.6 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1644.9 |
| 561 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1149.2 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1530.4 |
| 562 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1179.8 | SLE RA 10 | -1.7E-04 | -1685.5 |
| 563 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1587.9 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -2001.3 |
| 564 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2013.4 | SLE RA 11 | -3.4E-04 | -3411.7 |
| 565 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1373.3 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2114.9 |
| 566 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1698.7 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2780.4 |
| 567 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1984.1 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2516.6 |
| 568 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1615.3 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2603.7 |
| 569 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1609.1 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -2045.5 |
| 570 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1311.6 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1668.3 |
| 571 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2352.5 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3029 |
| 572 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1987.5 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2569.2 |
| 573 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1320.9 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1992.1 |
| 574 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1159.4 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1522.4 |
| 575 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1163.6 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1627.3 |
| 576 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2316.8 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3068.4 |
| 577 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2510 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3301.7 |
| 578 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2447.1 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3344.5 |
| 579 | SLO 1 | -1.7E-04 | -1714.1 | SLO 15 | -2.8E-04 | -2783.3 |
| 580 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1679.5 | SLO 3 | -2.7E-04 | -2741.9 |
| 581 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2300.7 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3140 |
| 582 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2221.6 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3197.6 |
| 583 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2123.5 | SLE RA 11 | -3.5E-04 | -3526.3 |
| 584 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1271.7 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1760.8 |
| 585 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1431.1 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2117.9 |
| 586 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1253.4 | SLE RA 10 | -1.6E-04 | -1640.8 |
| 587 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1997.7 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3270.6 |
| 588 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1702.5 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2675 |
| 589 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1943.7 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3159.5 |
| 590 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1386.1 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1758.7 |
| 591 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1640 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2541 |
| 592 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1660.6 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2094.6 |
| 593 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1393.4 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -2027.3 |
| 594 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1261.2 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1719.2 |
| 595 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1262.2 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1637.8 |
| 596 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1401.6 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1779.7 |
| 597 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2027 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2578 |
| 598 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1669.4 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2128.3 |
| 599 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2015.4 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2616.7 |
| 600 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2366.4 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3057 |
| 601 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2323.4 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3094.3 |
| 602 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2509.9 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3310.5 |
| 603 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2440 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3352.7 |
| 604 | SLO 1 | -1.7E-04 | -1730.3 | SLO 15 | -2.9E-04 | -2858 |
| 605 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1698.6 | SLO 3 | -2.8E-04 | -2818.5 |
| 606 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2317.8 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3166 |
| 607 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2231 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3221 |
| 608 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1735.8 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2552.9 |
| 609 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1435.8 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1848.1 |
| 610 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1441.8 | SLE RA 10 | -1.9E-04 | -1924.6 |
| 611 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1553.7 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2177.7 |
| 612 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1971.7 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3027.4 |
| 613 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1551.7 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1963.1 |
| 614 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1910.1 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2903.6 |
| 615 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1882.8 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2847 |
| 616 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1701.9 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2479.5 |
| 617 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1439 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1849.3 |
| 618 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1531.5 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2125.4 |
| 619 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1435.1 | SLE RA 11 | -1.9E-04 | -1901.7 |
| 620 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1786.3 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2258.7 |
| 621 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1557.4 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1981.4 |
| 622 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1782.2 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2285.3 |
| 623 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2098 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2678.8 |
| 624 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2074.7 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2711.4 |
| 625 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2383.7 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3090.6 |
| 626 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2333.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3127.5 |
| 627 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2509.9 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3319 |
| 628 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2433 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3358.8 |
| 629 | SLO 1 | -1.8E-04 | -1769 | SLO 15 | -2.9E-04 | -2946.9 |
| 630 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1739.9 | SLO 3 | -2.9E-04 | -2909 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 631 | SLO 13 | -2.3E-04 | -2306.2 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3194.9 |
| 632 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2244.1 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3247.7 |
| 633 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1794 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2273.9 |
| 634 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1707.1 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2178.7 |
| 635 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1698.9 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2181.1 |
| 636 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1881.5 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2590.3 |
| 637 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1775.5 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2373.4 |
| 638 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1784.9 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2288.6 |
| 639 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1708.3 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2221 |
| 640 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1977.1 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2780.6 |
| 641 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1948.2 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2523.4 |
| 642 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2010.8 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2847.9 |
| 643 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1971.1 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2506.7 |
| 644 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1965.1 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2757.7 |
| 645 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1762.8 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2352.2 |
| 646 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1866.2 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2560.8 |
| 647 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1700.8 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2214.4 |
| 648 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2197.7 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2822.2 |
| 649 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2160.3 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2849 |
| 650 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2413.6 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3144.5 |
| 651 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2353.2 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3178.7 |
| 652 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2509.5 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3328.6 |
| 653 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2425.3 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3367 |
| 654 | SLO 1 | -1.8E-04 | -1836.1 | SLO 15 | -3.1E-04 | -3053.5 |
| 655 | SLO 13 | -1.8E-04 | -1809.4 | SLO 3 | -3.0E-04 | -3017.1 |
| 656 | SLO 13 | -2.3E-04 | -2291 | SLO 3 | -3.2E-04 | -3232.8 |
| 657 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2260.3 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3277.5 |
| 658 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2319.5 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3003.3 |
| 659 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2147.2 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2823.1 |
| 660 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2267 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3027.8 |
| 661 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2010.3 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2604.5 |
| 662 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2013.5 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2617 |
| 663 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2187.3 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2808.3 |
| 664 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2083.5 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2662.7 |
| 665 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2056.9 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2676.1 |
| 666 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2126.2 | SLE RA 11 | -2.8E-04 | -2813.8 |
| 667 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2071.4 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2702.4 |
| 668 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2174.9 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2910.7 |
| 669 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2036.6 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2605.5 |
| 670 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2191.4 | SLE RA 11 | -2.9E-04 | -2945.3 |
| 671 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2058 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2698.9 |
| 672 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -2037.3 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2625.1 |
| 673 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -2118.1 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2809.8 |
| 674 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2170.6 | SLE RA 10 | -2.9E-04 | -2906.7 |
| 675 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2450.1 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3211.1 |
| 676 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2378.7 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3243 |
| 677 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2509 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3339.3 |
| 678 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2417.6 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3378.3 |
| 679 | SLO 1 | -1.9E-04 | -1930.2 | SLO 15 | -3.2E-04 | -3178.9 |
| 680 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1905.9 | SLO 3 | -3.1E-04 | -3144.1 |
| 681 | SLO 13 | -2.3E-04 | -2273.9 | SLO 3 | -3.3E-04 | -3295.7 |
| 682 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2277.5 | SLO 15 | -3.3E-04 | -3323.4 |
| 683 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2476.5 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3264.9 |
| 684 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2396.9 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3296.7 |
| 685 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2434.3 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3189.6 |
| 686 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2365.3 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3216.1 |
| 687 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2375.7 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3091.8 |
| 688 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2321.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3114.8 |
| 689 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2357.4 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3091.4 |
| 690 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2284.3 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3015.7 |
| 691 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2314.8 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3049 |
| 692 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2335.9 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3045 |
| 693 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2293 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3019.3 |
| 694 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2340.3 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3034.9 |
| 695 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2296.4 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3052.3 |
| 696 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2377.4 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3134 |
| 697 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2345.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3096.5 |
| 698 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2321.7 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3007.3 |
| 699 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2322.7 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3014.4 |
| 700 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2371.5 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3136 |
| 701 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2383.9 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3150.8 |
| 702 | SLO 13 | -2.5E-04 | -2452.3 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3344.6 |
| 703 | SLE RA 12 | -0.00024 | -2400.1 | SLE RA 10 | -3.4E-04 | -3383.6 |
| 704 | SLO 1 | -2.0E-04 | -2020.6 | SLO 15 | -3.3E-04 | -3303 |
| 705 | SLO 13 | -2.0E-04 | -1998.4 | SLO 3 | -3.3E-04 | -3269.5 |
| 706 | SLO 13 | -2.2E-04 | -2240.8 | SLO 3 | -3.4E-04 | -3351.3 |
| 707 | SLO 1 | -2.3E-04 | -2257.8 | SLO 15 | -3.4E-04 | -3379.3 |
| 708 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2480.1 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3299.3 |
| 709 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2394.2 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3331.3 |
| 710 | SLE RA 12 | -2.5E-04 | -2459.9 | SLE RA 11 | -3.3E-04 | -3261.3 |
| 711 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2387.1 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3289 |
| 712 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2444.8 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3235.9 |
| 713 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2427.3 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3220.9 |
| 714 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2427.9 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3230.7 |
| 715 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2434.4 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3221.5 |
| 716 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2428.8 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3216.6 |
| 717 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2383.6 | SLE RA 10 | -3.3E-04 | -3260.5 |
| 718 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2384.7 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3241.4 |
| 719 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2397 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3232.1 |
| 720 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2388.9 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3232.5 |
| 721 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2424.5 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3238.5 |
| 722 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2404.7 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3236.7 |
| 723 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2413.6 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3241 |
| 724 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -2420.1 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3240.6 |
| 725 | SLO 1 | -2.0E-04 | -2023.9 | SLO 15 | -3.4E-04 | -3355.6 |
| 726 | SLO 13 | -2.0E-04 | -2003.4 | SLO 3 | -3.3E-04 | -3322.7 |
| 727 | SLO 13 | -2.2E-04 | -2152.5 | SLO 3 | -3.4E-04 | -3356.9 |
| 728 | SLO 13 | -2.2E-04 | -2239.9 | SLO 3 | -3.3E-04 | -3301.8 |
| 729 | SLO 13 | -2.3E-04 | -2266.2 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3206.2 |
| 730 | SLO 13 | -2.3E-04 | -2280.1 | SLE RA 11 | -3.2E-04 | -3152.4 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 731 | SLE RA 12 | -2.3E-04 | -2263.8 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3106.3 |
| 732 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2231.3 | SLE RA 11 | -3.1E-04 | -3070.7 |
| 733 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2206.3 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3046.1 |
| 734 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2188 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3031 |
| 735 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2175.1 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3023.1 |
| 736 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2165.6 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3019.2 |
| 737 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2158.5 | SLE RA 11 | -3.0E-04 | -3017.2 |
| 738 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2153.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3022.8 |
| 739 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2150.2 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3030.8 |
| 740 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2150.9 | SLE RA 10 | -3.0E-04 | -3043.3 |
| 741 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2156.6 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3062.9 |
| 742 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2168.9 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3092.1 |
| 743 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2188.3 | SLE RA 10 | -3.1E-04 | -3132.1 |
| 744 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2214.8 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3183.2 |
| 745 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -2245.6 | SLE RA 10 | -3.2E-04 | -3242.4 |
| 746 | SLO 1 | -2.3E-04 | -2252.9 | SLO 15 | -3.3E-04 | -3326.4 |
| 747 | SLO 1 | -2.2E-04 | -2169.3 | SLO 15 | -3.4E-04 | -3385.9 |
| 748 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1917.2 | SLO 3 | -3.3E-04 | -3284.9 |
| 749 | SLO 13 | -2.0E-04 | -2015.7 | SLO 3 | -3.3E-04 | -3282.6 |
| 750 | SLO 13 | -2.0E-04 | -2023.1 | SLO 3 | -3.2E-04 | -3173.5 |
| 751 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1941.7 | SLO 3 | -3.0E-04 | -2991.5 |
| 752 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1860.4 | SLO 3 | -2.8E-04 | -2811.5 |
| 753 | SLO 13 | -1.8E-04 | -1810.6 | SLE RA 11 | -2.7E-04 | -2697.3 |
| 754 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1774.6 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2619.5 |
| 755 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1721.1 | SLE RA 11 | -2.6E-04 | -2568.5 |
| 756 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1686.1 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2538.9 |
| 757 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1664.4 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2524.4 |
| 758 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1650.8 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2518.2 |
| 759 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1641.7 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2515.5 |
| 760 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1635.9 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2522.1 |
| 761 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1634.6 | SLE RA 10 | -2.5E-04 | -2532.8 |
| 762 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1641.8 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2552.3 |
| 763 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1662.3 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2586.8 |
| 764 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1701.6 | SLE RA 10 | -2.6E-04 | -2642.7 |
| 765 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1764.7 | SLE RA 10 | -2.7E-04 | -2725.2 |
| 766 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1856.3 | SLE RA 10 | -2.8E-04 | -2838.5 |
| 767 | SLO 1 | -2.0E-04 | -1951 | SLO 15 | -3.0E-04 | -3013.1 |
| 768 | SLO 1 | -2.0E-04 | -2035.3 | SLO 15 | -3.2E-04 | -3198.4 |
| 769 | SLO 1 | -2.0E-04 | -2031.7 | SLO 15 | -3.3E-04 | -3311.6 |
| 770 | SLO 1 | -1.9E-04 | -1936.7 | SLO 15 | -3.3E-04 | -3317.5 |
| 771 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1853.7 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2277.7 |
| 772 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1929.9 | SLE RA 10 | -2.4E-04 | -2352.7 |
| 773 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1851.8 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2232.4 |
| 774 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1637.8 | SLE RA 10 | -2.0E-04 | -1954.8 |
| 775 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1436.5 | SLE RA 10 | -0.00017 | -1700 |
| 776 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1285.8 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1511.2 |
| 777 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1182 | SLE RA 10 | -1.4E-04 | -1382 |
| 778 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1112.6 | SLE RA 10 | -1.3E-04 | -1296.5 |
| 779 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1066.6 | SLE RA 10 | -1.2E-04 | -1240.8 |
| 780 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1036.7 | SLE RA 10 | -1.2E-04 | -1205.9 |
| 781 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1018.4 | SLE RA 10 | -1.2E-04 | -1186.6 |
| 782 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1009.2 | SLE RA 10 | -1.2E-04 | -1179.4 |
| 783 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1007.7 | SLE RA 11 | -1.2E-04 | -1182.6 |
| 784 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1013.7 | SLE RA 11 | -1.2E-04 | -1196.6 |
| 785 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1028.2 | SLE RA 11 | -1.2E-04 | -1223.3 |
| 786 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1053.1 | SLE RA 11 | -1.3E-04 | -1266.2 |
| 787 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1091.4 | SLE RA 11 | -1.3E-04 | -1328 |
| 788 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1146.6 | SLE RA 11 | -1.4E-04 | -1406.5 |
| 789 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1224.8 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1507.1 |
| 790 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1336.8 | SLE RA 11 | -1.6E-04 | -1646.4 |
| 791 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1491.8 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1841.2 |
| 792 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1687.1 | SLE RA 11 | -2.1E-04 | -2092.5 |
| 793 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1883.3 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2359.4 |
| 794 | SLE RA 12 | -2.0E-04 | -1957.3 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2505.7 |
| 795 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1894.5 | SLE RA 11 | -2.5E-04 | -2488.3 |
| 861 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1830.3 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2222.7 |
| 862 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1880.4 | SLE RA 10 | -2.3E-04 | -2269.1 |
| 863 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1778.1 | SLE RA 10 | -2.1E-04 | -2124 |
| 864 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1528.7 | SLE RA 10 | -1.8E-04 | -1804.2 |
| 865 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1285.2 | SLE RA 10 | -1.5E-04 | -1497.2 |
| 866 | SLE RA 12 | -0.00011 | -1099.9 | SLE RA 10 | -1.3E-04 | -1265.2 |
| 867 | SLE RA 12 | -9.7E-05 | -974.9 | SLE RA 10 | -1.1E-04 | -1108.9 |
| 868 | SLE RA 12 | -9.0E-05 | -895.2 | SLE RA 10 | -1.0E-04 | -1009.3 |
| 869 | SLE RA 12 | -8.5E-05 | -845.5 | SLE RA 10 | -9.5E-05 | -946.9 |
| 870 | SLE RA 12 | -8.1E-05 | -814.6 | SLE RA 10 | -9.1E-05 | -908.2 |
| 871 | SLE RA 12 | -8.0E-05 | -796 | SLE RA 9 | -8.9E-05 | -885.7 |
| 872 | SLE RA 12 | -7.9E-05 | -786.5 | SLE RA 9 | -8.8E-05 | -876.1 |
| 873 | SLE RA 12 | -7.8E-05 | -785 | SLE RA 9 | -8.8E-05 | -877.6 |
| 874 | SLE RA 12 | -7.9E-05 | -791.4 | SLE RA 9 | -8.9E-05 | -890.2 |
| 875 | SLE RA 12 | -8.1E-05 | -806.4 | SLE RA 9 | -9.2E-05 | -915.1 |
| 876 | SLE RA 12 | -8.3E-05 | -831.9 | SLE RA 11 | -9.6E-05 | -955.8 |
| 877 | SLE RA 12 | -8.7E-05 | -872.4 | SLE RA 11 | -1.0E-04 | -1015.2 |
| 878 | SLE RA 12 | -9.4E-05 | -935.4 | SLE RA 11 | -1.1E-04 | -1100.9 |
| 879 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1031.9 | SLE RA 11 | -1.2E-04 | -1226.1 |
| 880 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1174.6 | SLE RA 11 | -1.4E-04 | -1407.5 |
| 881 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1369.9 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1656.5 |
| 882 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1603.9 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -1960.9 |
| 883 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1823.2 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2262 |
| 884 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1912.3 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2426.6 |
| 885 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1875.6 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2440.6 |
| 945 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1806.9 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2163.8 |
| 946 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1821.8 | SLE RA 10 | -2.2E-04 | -2173.1 |
| 947 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1690 | SLO 13 | -2.0E-04 | -1999.2 |
| 948 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1424.6 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1668.6 |
| 949 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1163.5 | SLE RA 10 | -1.3E-04 | -1337.1 |
| 950 | SLE RA 12 | -9.6E-05 | -960.8 | SLE RA 10 | -1.1E-04 | -1084.7 |
| 951 | SLE RA 12 | -8.2E-05 | -823.6 | SLE RA 10 | -9.1E-05 | -913.8 |
| 952 | SLE RA 12 | -7.4E-05 | -738.7 | SLE RA 10 | -8.1E-05 | -807.6 |
| 953 | SLE RA 12 | -6.9E-05 | -689 | SLE RA 10 | -7.5E-05 | -745.1 |
| 954 | SLE RA 12 | -6.6E-05 | -661.1 | SLE RA 1 | -7.1E-05 | -709.5 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 955 | SLE RA 12 | -6.5E-05 | -646 | SLE RA 9 | -6.9E-05 | -690.9 |
| 956 | SLE RA 12 | -6.4E-05 | -639 | SLE RA 9 | -6.8E-05 | -683.4 |
| 957 | SLE RA 12 | -6.4E-05 | -638.1 | SLE RA 9 | -6.8E-05 | -684.3 |
| 958 | SLE RA 12 | -6.4E-05 | -643 | SLE RA 9 | -6.9E-05 | -693.6 |
| 959 | SLE RA 12 | -6.6E-05 | -655.1 | SLE RA 9 | -7.1E-05 | -713 |
| 960 | SLE RA 12 | -6.8E-05 | -678 | SLE RA 11 | -7.5E-05 | -746.8 |
| 961 | SLE RA 12 | -7.2E-05 | -718.4 | SLE RA 11 | -8.0E-05 | -803.5 |
| 962 | SLE RA 12 | -7.9E-05 | -787.3 | SLE RA 11 | -8.9E-05 | -894.8 |
| 963 | SLE RA 12 | -9.0E-05 | -898 | SLE RA 11 | -1.0E-04 | -1037.4 |
| 964 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1061.7 | SLE RA 11 | -1.2E-04 | -1246.3 |
| 965 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1278.4 | SLE RA 11 | -1.5E-04 | -1524.4 |
| 966 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1525.7 | SLE RA 11 | -1.8E-04 | -1848.1 |
| 967 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1750 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2155.5 |
| 968 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1858 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2335.7 |
| 969 | SLE RA 12 | -1.9E-04 | -1855.9 | SLE RA 11 | -2.4E-04 | -2383.5 |
| 986 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1780.3 | SLE RA 10 | -0.00021 | -2100.4 |
| 987 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1754.1 | SLO 13 | -2.1E-04 | -2073.5 |
| 988 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1593.1 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1890.6 |
| 989 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1325 | SLO 13 | -1.6E-04 | -1556.2 |
| 990 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1065.7 | SLO 13 | -1.2E-04 | -1225.8 |
| 991 | SLE RA 12 | -8.6E-05 | -863.7 | SLO 15 | -9.7E-05 | -969.7 |
| 992 | SLE RA 12 | -7.3E-05 | -726.7 | SLO 15 | -8.0E-05 | -796.4 |
| 993 | SLE RA 12 | -6.4E-05 | -643.1 | SLO 11 | -6.9E-05 | -692 |
| 994 | SLO 5 | -6.0E-05 | -596.2 | SLO 11 | -6.4E-05 | -638.3 |
| 995 | SLO 5 | -5.7E-05 | -570.1 | SLO 11 | -6.1E-05 | -610.1 |
| 996 | SLO 5 | -5.6E-05 | -558.1 | SLO 11 | -6.0E-05 | -596.5 |
| 997 | SLO 5 | -5.5E-05 | -553.8 | SLO 11 | -5.9E-05 | -591.1 |
| 998 | SLO 5 | -5.5E-05 | -554.1 | SLO 11 | -5.9E-05 | -591.2 |
| 999 | SLO 9 | -5.6E-05 | -558.8 | SLO 7 | -6.0E-05 | -596.7 |
| 1000 | SLE RA 12 | -5.7E-05 | -569.1 | SLO 7 | -6.1E-05 | -609.9 |
| 1001 | SLE RA 12 | -5.9E-05 | -589.1 | SLO 7 | -6.4E-05 | -636.3 |
| 1002 | SLE RA 12 | -6.3E-05 | -628.5 | SLE RA 11 | -6.9E-05 | -686.1 |
| 1003 | SLE RA 12 | -0.00007 | -700 | SLE RA 11 | -7.8E-05 | -780.2 |
| 1004 | SLE RA 12 | -8.2E-05 | -816.8 | SLE RA 11 | -9.3E-05 | -930.8 |
| 1005 | SLE RA 12 | -9.9E-05 | -987.4 | SLE RA 11 | -1.1E-04 | -1149.1 |
| 1006 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1206.7 | SLE RA 11 | -1.4E-04 | -1431.1 |
| 1007 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1449.6 | SLE RA 11 | -1.7E-04 | -1748.5 |
| 1008 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1668.6 | SLE RA 11 | -2.0E-04 | -2045 |
| 1009 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1794.6 | SLE RA 11 | -2.2E-04 | -2235.4 |
| 1010 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1832.8 | SLE RA 11 | -2.3E-04 | -2320.3 |
| 1080 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1742.4 | SLO 13 | -2.0E-04 | -2047.3 |
| 1081 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1677.8 | SLO 13 | -2.0E-04 | -1988.7 |
| 1082 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1493.5 | SLO 13 | -1.8E-04 | -1775.4 |
| 1083 | SLO 3 | -1.2E-04 | -1228.7 | SLO 13 | -1.4E-04 | -1447.3 |
| 1084 | SLO 3 | -9.9E-05 | -985.3 | SLO 13 | -1.1E-04 | -1132.7 |
| 1085 | SLO 1 | -7.9E-05 | -793.8 | SLO 15 | -8.9E-05 | -893.1 |
| 1086 | SLO 1 | -6.7E-05 | -665.9 | SLO 15 | -7.3E-05 | -730.3 |
| 1087 | SLO 5 | -5.8E-05 | -584.8 | SLO 11 | -6.4E-05 | -637.7 |
| 1088 | SLO 5 | -5.4E-05 | -539.9 | SLO 11 | -5.9E-05 | -590.6 |
| 1089 | SLO 5 | -5.2E-05 | -519.6 | SLO 11 | -5.7E-05 | -567.9 |
| 1090 | SLO 5 | -5.1E-05 | -512.1 | SLO 11 | -5.6E-05 | -558.5 |
| 1091 | SLO 5 | -5.1E-05 | -510.1 | SLO 11 | -5.6E-05 | -555.7 |
| 1092 | SLO 5 | -5.1E-05 | -510.7 | SLO 11 | -5.6E-05 | -556.1 |
| 1093 | SLO 9 | -5.1E-05 | -513.7 | SLO 7 | -5.6E-05 | -559.9 |
| 1094 | SLO 9 | -5.2E-05 | -522.3 | SLO 7 | -5.7E-05 | -570.3 |
| 1095 | SLO 9 | -5.4E-05 | -543.6 | SLO 7 | -5.9E-05 | -594 |
| 1096 | SLE RA 12 | -5.8E-05 | -583.6 | SLO 7 | -6.4E-05 | -641.6 |
| 1097 | SLE RA 12 | -6.5E-05 | -654.2 | SLE RA 11 | -7.3E-05 | -730.2 |
| 1098 | SLE RA 12 | -7.7E-05 | -770.2 | SLE RA 11 | -8.8E-05 | -881.8 |
| 1099 | SLE RA 12 | -9.4E-05 | -937.5 | SLE RA 11 | -1.1E-04 | -1096.9 |
| 1100 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1147.9 | SLO 1 | -1.4E-04 | -1370.2 |
| 1101 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1376.9 | SLO 1 | -1.7E-04 | -1668 |
| 1102 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1585.1 | SLE RA 9 | -1.9E-04 | -1939.3 |
| 1103 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1722.6 | SLE RA 9 | -2.1E-04 | -2132.8 |
| 1104 | SLE RA 12 | -1.8E-04 | -1798.4 | SLE RA 9 | -2.3E-04 | -2252.1 |
| 1177 | SLO 7 | -1.7E-04 | -1688.5 | SLO 13 | -2.0E-04 | -1993.2 |
| 1178 | SLO 3 | -1.6E-04 | -1581.9 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1893.8 |
| 1179 | SLO 3 | -1.4E-04 | -1371.7 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1658.3 |
| 1180 | SLO 3 | -1.1E-04 | -1124.5 | SLO 13 | -1.3E-04 | -1343.2 |
| 1181 | SLO 3 | -9.1E-05 | -905.9 | SLO 13 | -1.1E-04 | -1050.7 |
| 1182 | SLO 1 | -7.3E-05 | -734 | SLO 15 | -8.3E-05 | -833.1 |
| 1183 | SLO 1 | -6.2E-05 | -622 | SLO 15 | -6.9E-05 | -686.1 |
| 1184 | SLO 5 | -5.5E-05 | -550.1 | SLO 11 | -6.1E-05 | -607.8 |
| 1185 | SLO 5 | -5.1E-05 | -513.8 | SLO 11 | -5.7E-05 | -569.1 |
| 1186 | SLO 5 | -0.00005 | -499.8 | SLO 11 | -5.5E-05 | -552.5 |
| 1187 | SLO 5 | -5.0E-05 | -496.6 | SLO 11 | -5.5E-05 | -547.4 |
| 1188 | SLO 5 | -5.0E-05 | -497 | SLO 11 | -5.5E-05 | -546.9 |
| 1189 | SLO 5 | -5.0E-05 | -498 | SLO 11 | -5.5E-05 | -548 |
| 1190 | SLO 5 | -0.00005 | -500.1 | SLO 11 | -5.5E-05 | -550.9 |
| 1191 | SLO 9 | -5.1E-05 | -506.8 | SLO 7 | -5.6E-05 | -559.5 |
| 1192 | SLO 9 | -5.3E-05 | -526.1 | SLO 7 | -5.8E-05 | -581.4 |
| 1193 | SLE RA 12 | -5.6E-05 | -562.1 | SLO 7 | -6.3E-05 | -627.9 |
| 1194 | SLE RA 12 | -6.3E-05 | -629.6 | SLE RA 11 | -7.2E-05 | -718.6 |
| 1195 | SLE RA 12 | -7.4E-05 | -741.7 | SLE RA 11 | -8.7E-05 | -869.4 |
| 1196 | SLE RA 12 | -9.0E-05 | -901.8 | SLE RA 9 | -1.1E-04 | -1078 |
| 1197 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1098.5 | SLO 1 | -1.3E-04 | -1330.8 |
| 1198 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1310 | SLO 1 | -1.6E-04 | -1604.9 |
| 1199 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1503.8 | SLO 1 | -1.9E-04 | -1851.2 |
| 1200 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1643.2 | SLE RA 9 | -2.0E-04 | -2032.2 |
| 1201 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1748.4 | SLE RA 9 | -2.2E-04 | -2175.9 |
| 1275 | SLO 3 | -1.6E-04 | -1583.6 | SLO 13 | -1.9E-04 | -1917.2 |
| 1276 | SLO 3 | -1.5E-04 | -1457.6 | SLO 13 | -1.8E-04 | -1789 |
| 1277 | SLO 3 | -1.3E-04 | -1250.6 | SLO 13 | -1.5E-04 | -1543 |
| 1278 | SLO 3 | -1.0E-04 | -1025.1 | SLO 13 | -1.2E-04 | -1243.7 |
| 1279 | SLO 1 | -8.3E-05 | -830.1 | SLO 15 | -9.7E-05 | -973.9 |
| 1280 | SLO 1 | -6.8E-05 | -679.3 | SLO 15 | -7.8E-05 | -777 |
| 1281 | SLO 1 | -5.8E-05 | -584.3 | SLO 15 | -6.5E-05 | -646.9 |
| 1282 | SLO 5 | -5.2E-05 | -523.4 | SLO 11 | -5.8E-05 | -583.9 |
| 1283 | SLO 5 | -5.0E-05 | -496.9 | SLO 11 | -5.5E-05 | -554.8 |
| 1284 | SLO 5 | -4.9E-05 | -490 | SLO 11 | -5.5E-05 | -545.1 |

| Nodo | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 1285 | SLO 9 | -4.9E-05 | -491.4 | SLO 7 | -5.4E-05 | -544.6 |
| 1286 | SLO 5 | -4.9E-05 | -494.3 | SLO 11 | -5.5E-05 | -546.7 |
| 1287 | SLO 5 | -5.0E-05 | -495.9 | SLO 11 | -5.5E-05 | -548.7 |
| 1288 | SLO 5 | -5.0E-05 | -497.2 | SLO 11 | -5.5E-05 | -551 |
| 1289 | SLO 9 | -5.0E-05 | -502.7 | SLO 7 | -5.6E-05 | -558.2 |
| 1290 | SLE RA 12 | -5.2E-05 | -515.5 | SLO 7 | -5.8E-05 | -578.9 |
| 1291 | SLE RA 12 | -5.5E-05 | -546.5 | SLE RA 11 | -6.3E-05 | -625.4 |
| 1292 | SLE RA 12 | -6.1E-05 | -610.4 | SLE RA 11 | -7.2E-05 | -724.4 |
| 1293 | SLE RA 12 | -7.2E-05 | -719.1 | SLE RA 9 | -8.8E-05 | -880.9 |
| 1294 | SLE RA 12 | -8.7E-05 | -874.8 | SLE RA 9 | -1.1E-04 | -1091.1 |
| 1295 | SLE RA 12 | -1.1E-04 | -1057.7 | SLE RA 9 | -1.3E-04 | -1322.7 |
| 1296 | SLE RA 12 | -1.3E-04 | -1252.9 | SLE RA 9 | -1.6E-04 | -1561.4 |
| 1297 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1432.3 | SLO 1 | -1.8E-04 | -1783.9 |
| 1298 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1557.4 | SLO 1 | -1.9E-04 | -1933.8 |
| 1299 | SLE RA 12 | -1.7E-04 | -1681.7 | SLE RA 9 | -2.1E-04 | -2087.9 |
| 1308 | SLO 3 | -1.5E-04 | -1463.9 | SLO 13 | -1.8E-04 | -1823.3 |
| 1309 | SLO 3 | -1.3E-04 | -1332 | SLO 13 | -1.7E-04 | -1681.1 |
| 1310 | SLO 3 | -1.1E-04 | -1132.5 | SLO 13 | -1.4E-04 | -1432.5 |
| 1311 | SLO 3 | -9.3E-05 | -925.6 | SLO 13 | -1.1E-04 | -1145.5 |
| 1312 | SLO 1 | -7.5E-05 | -750 | SLO 15 | -8.9E-05 | -894 |
| 1313 | SLO 1 | -6.2E-05 | -619.3 | SLO 15 | -7.2E-05 | -715.4 |
| 1314 | SLO 5 | -5.4E-05 | -539.6 | SLO 11 | -6.0E-05 | -603.8 |
| 1315 | SLO 5 | -4.9E-05 | -492.9 | SLO 11 | -5.6E-05 | -555.8 |
| 1316 | SLO 5 | -4.8E-05 | -477.5 | SLO 11 | -5.4E-05 | -537.5 |
| 1317 | SLO 5 | -4.8E-05 | -478.6 | SLO 11 | -5.4E-05 | -535.6 |
| 1318 | SLO 9 | -4.8E-05 | -484.9 | SLO 7 | -5.4E-05 | -540.5 |
| 1319 | SLO 9 | -4.9E-05 | -490.8 | SLO 7 | -5.5E-05 | -545.2 |
| 1320 | SLO 5 | -4.9E-05 | -493.2 | SLO 11 | -5.5E-05 | -548.1 |
| 1321 | SLO 5 | -4.9E-05 | -493.6 | SLO 11 | -5.5E-05 | -550 |
| 1322 | SLE RA 12 | -4.9E-05 | -492.9 | SLO 7 | -5.6E-05 | -555.3 |
| 1323 | SLE RA 12 | -0.00005 | -499.8 | SLO 7 | -5.7E-05 | -574.4 |
| 1324 | SLE RA 12 | -5.3E-05 | -526.1 | SLE RA 11 | -6.3E-05 | -627.7 |
| 1325 | SLE RA 12 | -5.9E-05 | -585.9 | SLE RA 11 | -7.3E-05 | -732.3 |
| 1326 | SLE RA 12 | -6.9E-05 | -693.9 | SLE RA 9 | -9.0E-05 | -904.4 |
| 1327 | SLE RA 12 | -8.6E-05 | -857.9 | SLE RA 9 | -1.1E-04 | -1139.9 |
| 1328 | SLE RA 12 | -1.0E-04 | -1022.5 | SLE RA 9 | -1.3E-04 | -1332 |
| 1329 | SLE RA 12 | -1.2E-04 | -1208.6 | SLE RA 9 | -1.5E-04 | -1545.1 |
| 1330 | SLE RA 12 | -1.4E-04 | -1390.5 | SLO 1 | -1.8E-04 | -1761.3 |
| 1331 | SLE RA 12 | -1.5E-04 | -1472.1 | SLO 1 | -1.9E-04 | -1852.9 |
| 1332 | SLE RA 12 | -1.6E-04 | -1603.7 | SLO 1 | -2.0E-04 | -2000.8 |
| 1355 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1482.1 | SLO 9 | -2.3E-03 | -1705.8 |
| 1361 | SLE RA 12 | -2.4E-03 | -1757.7 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2058.5 |
| 1366 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1487 | SLE RA 6 | -2.4E-03 | -1735.7 |
| 1367 | SLE RA 12 | -2.4E-03 | -1739.4 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2059 |
| 1372 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1490.9 | SLE RA 6 | -2.4E-03 | -1767.7 |
| 1376 | SLE RA 12 | -2.4E-03 | -1721.3 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2059.2 |
| 1382 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1493.4 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -1800.5 |
| 1383 | SLE RA 12 | -2.3E-03 | -1699.1 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2056.9 |
| 1391 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1493.4 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -1829.6 |
| 1392 | SLE RA 12 | -2.3E-03 | -1678.1 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2056 |
| 1400 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1491.1 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -1855.1 |
| 1401 | SLE FR 4 | -2.3E-03 | -1650.5 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2055.6 |
| 1406 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1486.7 | SLE RA 6 | -2.6E-03 | -1872.9 |
| 1409 | SLE FR 4 | -2.2E-03 | -1621.9 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2047.1 |
| 1431 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1480.6 | SLE RA 6 | -2.6E-03 | -1877.3 |
| 1432 | SLE FR 4 | -2.2E-03 | -1590.8 | SLE RA 6 | -2.8E-03 | -2020.3 |
| 1433 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1473.7 | SLE RA 6 | -2.6E-03 | -1872.5 |
| 1434 | SLE FR 4 | -2.1E-03 | -1559.8 | SLE RA 6 | -2.7E-03 | -1982.7 |
| 1435 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1466.9 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -1861.4 |
| 1436 | SLE FR 4 | -2.1E-03 | -1531.7 | SLE RA 6 | -2.7E-03 | -1940.7 |
| 1437 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -3003.7 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -3783.2 |
| 1438 | SLE RA 12 | -6.6E-04 | -983.3 | SLE RA 11 | -9.6E-04 | -1432.8 |
| 1439 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -317.7 | SLE RA 9 | -5.6E-04 | -844 |
| 1440 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -367.1 | SLE RA 9 | -5.9E-04 | -886.1 |
| 1441 | SLE RA 12 | -2.9E-04 | -441.2 | SLE RA 9 | -6.3E-04 | -947.6 |
| 1442 | SLE RA 12 | -3.0E-04 | -456.7 | SLE RA 2 | -6.4E-04 | -961.3 |
| 1443 | SLE RA 12 | -2.9E-04 | -440.4 | SLE RA 9 | -6.3E-04 | -946.6 |
| 1444 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -365.2 | SLE RA 9 | -5.9E-04 | -883.8 |
| 1445 | SLE RA 12 | -2.1E-04 | -321.4 | SLE RA 9 | -5.7E-04 | -848.5 |
| 1446 | SLE RA 12 | -6.8E-04 | -1013.1 | SLE RA 11 | -9.9E-04 | -1483.2 |
| 1447 | SLE FR 4 | -2.1E-03 | -3099.8 | SLE RA 6 | -2.6E-03 | -3891.4 |
| 1448 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1459.8 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -1807.7 |
| 1449 | SLE FR 4 | -2.0E-03 | -1491.6 | SLE RA 6 | -2.5E-03 | -1838.7 |
| 1450 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1460.8 | SLE RA 6 | -2.4E-03 | -1766.5 |
| 1451 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1479.4 | SLE RA 6 | -2.4E-03 | -1780.4 |
| 1452 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1464.6 | SLE RA 6 | -2.4E-03 | -1722 |
| 1453 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1468.2 | SLE RA 6 | -2.4E-03 | -1722.6 |
| 1454 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -3023.9 | SLE RA 6 | -2.3E-03 | -3441.8 |
| 1455 | SLE RA 12 | -7.0E-04 | -1044.8 | SLE RA 2 | -9.8E-04 | -1466.4 |
| 1456 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -336.3 | SLE RA 9 | -5.7E-04 | -861 |
| 1457 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -365.7 | SLE RA 9 | -5.9E-04 | -885.3 |
| 1458 | SLE RA 12 | -2.9E-04 | -439.2 | SLE RA 9 | -6.3E-04 | -945.8 |
| 1459 | SLE RA 12 | -3.0E-04 | -456 | SLE RA 2 | -6.4E-04 | -960.1 |
| 1460 | SLE RA 12 | -2.9E-04 | -439.2 | SLE RA 9 | -6.3E-04 | -945.9 |
| 1461 | SLE RA 12 | -2.4E-04 | -366.1 | SLE RA 9 | -5.9E-04 | -885.9 |
| 1462 | SLE RA 12 | -2.2E-04 | -337.2 | SLE RA 9 | -5.7E-04 | -862.1 |
| 1463 | SLE RA 12 | -6.9E-04 | -1042 | SLE RA 11 | -9.8E-04 | -1462.7 |
| 1464 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -3005.9 | SLE RA 6 | -2.3E-03 | -3420.9 |
| 1465 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1480.3 | SLE RA 6 | -2.2E-03 | -1633.2 |
| 1466 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1462.2 | SLE RA 6 | -2.2E-03 | -1615.2 |
| 1467 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1490.2 | SLE RA 6 | -2.2E-03 | -1590.1 |
| 1468 | SLE RA 8 | -2.1E-03 | -1497.7 | SLE RA 6 | -2.1E-03 | -1568.9 |
| 1469 | SLE RA 8 | -2.1E-03 | -1504.8 | SLO 13 | -2.1E-03 | -1558.6 |
| 1470 | SLE RA 8 | -2.1E-03 | -1509.9 | SLO 9 | -2.1E-03 | -1556.2 |
| 1471 | SLE RA 8 | -2.1E-03 | -1511.7 | SLO 9 | -2.1E-03 | -1554.2 |
| 1472 | SLE RA 7 | -2.1E-03 | -1510.3 | SLO 9 | -2.1E-03 | -1552.8 |
| 1473 | SLE RA 8 | -2.1E-03 | -1506 | SLO 5 | -2.1E-03 | -1552.3 |
| 1474 | SLE RA 8 | -2.1E-03 | -1498.8 | SLO 5 | -2.1E-03 | -1552.2 |
| 1475 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1488.5 | SLO 1 | -2.1E-03 | -1555.7 |
| 1476 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1476.1 | SLO 1 | -2.1E-03 | -1561.2 |

| Nodo Ind. | spostamento nodale massimo | | | spostamento nodale minimo | | |
|--------------|----------------------------|----------|---------|---------------------------|----------|---------|
| | Cont. | uz | Press. | Cont. | uz | Press. |
| 1477 | SLE RA 8 | -2.0E-03 | -1463.4 | SLO 1 | -2.1E-03 | -1568.8 |

Calcolo cedimenti elastici e edometrici

Per quanto riguarda il calcolo dei cedimenti si eseguono due calcoli differenti: per quanto riguarda le trave rovesce si utilizza nel calcolo del cedimento il modulo edometrico poiché le travi poggiano su terreno a grana fine (Limo argilloso-sabbioso con inclusi clasti centimetrici sub-arrotondati); il calcolo dei cedimenti della platea invece è eseguito con l'impiego del modulo elastico del terreno poiché sono coinvolti esclusivamente terreni a grana grossa (ciottoli e ghiaie immersi in una matrice limo sabbiosa).

Calcolo cedimenti delle travi rovesce

Il calcolo è eseguito a favore di sicurezza utilizzando i valori risultanti dalle combinazioni agli SLU

| | |
|---|--------------------------|
| Pressione media | 0.4 daN/cm ² |
| Modulo Edometrico | 73 daN/cm ² |
| Cedimento W | 5.5mm |
| Coefficiente elastico di sottofondo equivalente k | 0.73 daN/cm ³ |

Calcolo cedimenti della platea

Il calcolo è eseguito a favore di sicurezza utilizzando i valori risultanti dalle combinazioni agli SLU

Dal valore registrato della Vs e dalla densità si ricava il valore de modulo elastico di taglio

| | |
|--|-------------------------|
| Modulo elastico di taglio $G = \rho \cdot V_s^2$ | 351.3 MPa |
| Modulo elastico $E = G \cdot 2(1+\nu)$ ($\nu=0.3$) | 913 MPa |
| Pressione media p | 0.5 daN/cm ² |
| Is | 0.88 |
| Larghezza fondazione B | 10.30 m |
| $S = I_s \cdot p \cdot B \cdot (1-\nu^2) / E$ | 0.5mm |
| Coefficiente elastico di sottofondo equivalente k | 10 daN/cm ³ |

7 Conclusioni e prescrizioni tecniche

Le fondazioni risultano soddisfare le verifiche geotecniche i cedimenti calcolati sono tali da non pregiudicare l'efficienza delle strutture.

Occorre che venga fatta attenzione durante gli scavi alla stabilità dei fronti di scavo. Il terreno di scavo dovrà essere selezionato in modo tale da scartare il terreno superficiale "Limo sabbioso argilloso" di spessore pari a circa 1.50m che dovrà essere condotto in discarica. Il terreno usato per il rinterro dello scavo, una volta realizzato il locale spogliatoi compreso il getto del solaio sovrastante, dovrà essere additivato con almeno il 3% di cemento, adeguatamente rimescolato e posto in opera mediante un efficace costipamento meccanico. Dalla data in cui si termina il costipamento al getto della pavimentazione occorre che siano intercorse almeno 3 settimane.

